# Programmer un logiciel multicorps en 2D

# Franck RENAUD et Jean-Luc DION

# 20 octobre 2024

# Table des matières

1	Solide et repères						
	1.1	Rotation et position	3				
	1.2	Architecture du code Python	4				
	1.3	Inspection des variables Python	8				
	1.4	Vitesse et accélération	9				
2	Torseurs cinématiques 13						
3	Energie cinétique 1						
4	Puissance virtuelle des accélérations $\mathscr{A}^*$						
5	Tor	eseurs des efforts	15				
	5.1	Pesanteur	15				
	5.2	Ressort et amortisseur entre 2 solides	15				
6	Puissance virtuelle des efforts extérieurs $\mathscr{P}^*$						
7	For	mulation matricielle SANS contraintes	19				
	7.1	Assemblage des solides	19				
	7.2	Intégration temporelle avec Python	20				
	7.3	Modèle d'état	20				
	7.4	Exemples codés à la main	21				
		7.4.1 Un solide en chute libre	21				
		7.4.2 Un pendule sur ressort	23				
	7.5	Impémentation dans Python	27				
		7.5.1 Cahier des charges	27				
		7.5.2 La première interaction : SpringDashpot_2s	28				
		7.5.3 La classe Model	29				
		7.5.4 Initialisation du modèle avec les méthodes _build()	32				
	7.6	Quelques interactions supplémentaires	36				
		7.6.1 Une interaction pour les efforts et les moments extérieurs	36				
		7.6.2 Une interaction naïve pour simuler le contact	37				
8	Formulation matricielle AVEC contraintes						
	8.1	Typologie des contraintes	38				

	8.2	Formu	lation matricielle	9			
		8.2.1	Variante 1				
		8.2.2	Variante 2				
		8.2.3	Variante 3				
		8.2.4	Interprétation de $\underline{\lambda}$				
	8.3	Quelq	ues exemple de contraintes				
		8.3.1	Pivot (= Rotule en 2D)	1			
		8.3.2	Equidistance entre $A$ et $B$				
		8.3.3	Linéaire annulaire : $A$ contraint sur l'axe $\underline{Z}_{L_B}$				
		8.3.4	Glissière d'axe $\underline{Z}_{L_B}$				
		8.3.5	Liaison rigide entre $A$ et $B$				
		8.3.6	Cinématique imposée d'un solide				
9	Post-traitement 45						
	9.1	Anima	tion temporelle	5			
	9.2		age des repères				
	9.3	Autres	s grandeurs physiques	5			
10	Exe	rcices	4	6			
	10.1	Cas d'	un simple pendule	6			
		Ciseau					
	10.3	Cas d'	une chaine de vélo				

# 1 Solide et repères

# 1.1 Rotation et position

Soit un solide S:

- Soit le point O, origine du repère Galiléen  $(\underline{X}_0,\,\underline{Y}_0,\,\underline{Z}_0)$
- Soit le point G, centre de gravité du solide S et origine du repère  $(\underline{X}_S, \underline{Y}_S, \underline{Z}_S)$  attaché au solide S
- Soit le point P élément du solide S et origine du repère  $(\underline{X}_L,\underline{Y}_L,\underline{Z}_L)$  attaché au solide S

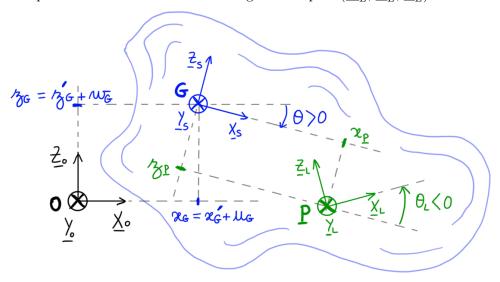


FIGURE 1 – Paramétrage d'un solide en 2D

Les degrés de liberté du solide S sont concaténés dans le vecteur  $\underline{q}_S$ . Les deux premiers degrés de libertés (ddl)  $x_S = x_G$  et  $z_S = z_G$  correspondent à la position du centre de gravité dans le repère Galiléen. Le troisième ddl  $\theta_S = \theta$  est l'orientation angulaire du solide.

$$\underline{q}_S = \left\{ \begin{array}{c} x_S \\ z_S \\ \theta_S \end{array} \right\} = \left\{ \begin{array}{c} x_G \\ z_G \\ \theta \end{array} \right\}$$

Exprimons les vecteurs du repère du solide S dans le repère galiléen :

$$\left\{ \begin{array}{l} \underline{X}_S = \cos\theta \ \underline{X}_0 - \sin\theta \ \underline{Z}_0 \\ \underline{Y}_S = \underline{Y}_0 \\ \underline{Z}_S = \sin\theta \ \underline{X}_0 + \cos\theta \ \underline{Z}_0 \end{array} \right.$$

Ainsi, on a:

$$\underline{X}_{S}^{\mathscr{B}_{0}} = \left\{ \begin{array}{c} \cos \theta \\ -\sin \theta \end{array} \right\} \begin{array}{c} \to \underline{X}_{0} \\ \to \underline{Z}_{0} \end{array} \quad \text{et} \quad \underline{Z}_{S}^{\mathscr{B}_{0}} = \left\{ \begin{array}{c} \sin \theta \\ \cos \theta \end{array} \right\} \begin{array}{c} \to \underline{X}_{0} \\ \to \underline{Z}_{0} \end{array}$$

Soit  $\underline{\underline{R}}_{0\leftarrow S}$  la matrice qui permet de passer de la base  $\mathscr{B}_S$  du solide à la base  $\mathscr{B}_0$  du repère galiléen. C'est également la matrice de rotation du solide S :

$$\underline{\underline{R}}_{0 \leftarrow S} = \left[ \begin{array}{c} \left\{ \underline{X}_{S}^{\mathscr{B}_{0}} \right\} \end{array}, \begin{array}{c} \left\{ \underline{Z}_{S}^{\mathscr{B}_{0}} \right\} \end{array} \right] = \left[ \begin{array}{cc} \cos \theta & \sin \theta \\ -\sin \theta & \cos \theta \end{array} \right]$$
 (1)

Le solide S étant considéré indéformable, le point P est immobile dans le repère du solide, alors le vecteur  $\underline{GP}^{\mathscr{R}_S}$  est constant. La position du point P dans le repère galiléen peut être exprimée de la manière suivante :

$$\underline{OP}^{\mathcal{R}_0} = \underline{OG}^{\mathcal{R}_0} + \underline{GP}^{\mathcal{R}_0} = \underline{OG}^{\mathcal{R}_0} + \underline{\underline{R}}_{0 \leftarrow S} \underline{GP}^{\mathcal{R}_S}$$
 (2)

```
Code Python 1.
Créez un fichier Python nommé utils2D.py
Programmez les fonctions rotation et position.
    import numpy as np
    def rotation(q):
        0.00
        {\tt Parameters}
        _____
        q : numpy array (3, )
        Returns
         -----
        R: numpy array (3, 3)
        theta = q[2]
        c = np.cos(theta)
        s = np.sin(theta)
        R = np.array([[c, s], [-s, c]])
        return R
    def position(q, GP_Rs):
        Parameters
        q : numpy array (3, )
        GP_Rs : numpy array (2, )
        Returns
        P : numpy array (2, )
        R = rotation(q)
        P = q[0:2] + R @ GP_Rs
        return P
```

# 1.2 Architecture du code Python

Comme montré en Figure 1, chaque solide disposera d'un ou plusieurs repères de liaison  $\mathcal{R}_L$  (en vert), positionnés et orientés par rapport au repère du solide lui-même  $\mathcal{R}_S$  (en bleu). Le repère du solide sera quant à lui positionné et orienté par rapport au repère galiléen  $\mathcal{R}_0$  (en noir).

Afin de modéliser un mécanisme, il est pratique de s'appuyer sur des points caractéristiques tels que les centres de liaison. Souvent, nous connaissons la position de ces points par rapport au repère galiléen,  $\underline{OP}^{\mathscr{R}_0}$ . Il s'agit alors de les exprimer par rapport au repère d'un solide,  $\underline{GP}^{\mathscr{R}_S}$ . Pour cela nous pouvons inverser l'équation (2):

$$\underline{GP}^{\mathcal{R}_S} = \left(\underline{\underline{R}}_{0 \leftarrow S}\right)^{-1} \left(\underline{OP}^{\mathcal{R}_0} - \underline{OG}^{\mathcal{R}_0}\right) = \underline{\underline{R}}_{0 \leftarrow S}^t \ \underline{GP}^{\mathcal{R}_0} \tag{3}$$

Il nous manque l'angle  $\theta_{L/S}$  du repère de liaison par rapport au repère du solide. On a :  $\theta_{L/S} = \theta_{L/0} - \theta_{S/0}$ . L'angle  $\theta_{L/0}$  du repère de liaison par rapport au repère galiléen peut être simplement déduit de la connaissance du vecteur  $\underline{X}_L^{\mathscr{R}_0} = \alpha \underline{X}_0 + \beta \underline{Z}_0$  exprimé dans le repère galiléen. Il est en effet plus pratique pour l'utilisateur de définir cet axe afin qu'il corresponde à une réalité mécanique (l'axe d'une glissière par exemple). On a alors  $\theta_{L/S} = \arctan(-\beta/\alpha) - \theta_{S/0}$ 

Nous allons maintenant définir une architecture de code Python qui nous permette de décrire un solide et les repères qui lui sont associés.

- La classe Solid comportera les propriétés du solide : nom, masse, inertie, position  $\underline{q}_0$  et vitesse  $\underline{\dot{q}}_0$  initiale du repère de solide. Elle comportera également un dictionnaire des points particuliers appartenant au solide : repères de liaisons et points de mesure pour le post-traitement. Chacun de ces points sera défini par une classe Frame.
- La classe Frame contiendra toutes les propriétés d'un repère : son nom (label), sa position dans un repère parent et son orientation par rapport au repère parent.

#### Code Python 2.

Créez un fichier Python nommé Multicorps2D.py

Programmez la classe Frame.

Les méthodes associées à la classe Solid sont :

- add\_frame qui ajoutera un repère de classe Frame au dictionnaire des repères
- plot\_t0 qui tracera grossièrement la position des repères d'un solide à l'aide de matplotlib. Afin de distinguer chaque solide dans une même figure, nous utiliserons une couleur et un type de marque distincts par solide. Pour cela les propriétés color et marker seront ajoutés à cette classe.

#### Code Python 3.

A la suite du fichier Python Multicorps2D.py

Programmez la classe Solid, en remplissant les?\_\_\_\_\_? par le code qui convient :

```
class Solid:
    def __init__(self, label="solid", m=1.0, iy=0.01,
                 G_t0=np.zeros(2), theta_t0=0,
                 dG_t0=np.zeros(2), dtheta_t0=0,
                 color=[0, 0, 1], marker='+'):
        self.label = label
        self.m = m
        self.iy = iy
        self.ind_q = [] # Indices des ddls de position
        self.ind_dq = [] # Indices des ddls de vitesse
        self.q_t0 = np.concatenate((G_t0, [theta_t0]))
        self.dq_t0 = np.concatenate(?___?)
        self.frames = {"G": Frame(label="G")}
        self.color = color
        self.marker = marker
    def add_frame(self, tag_F="frame", label="frame",
                  P_t0=np.zeros(2), Xs=np.array([1., 0.])):
        R = rotation(self.q_t0)
        P_Rs = R.T @ (P_t0 - self.q_t0[0:2])
        theta = np.arctan2(-Xs[1], Xs[0]) - self.q_t0[2]
        self.frames[tag_F] = Frame(?___?)
    def draw_t0(self, ax):
        Nb = len(self.frames)
        G = self.q_t0[0:2]
        P = np.zeros((2*Nb, 2))
        ind = 0
        for item, value in self.frames.items():
            P[ind, :] = G
            P[ind+1, :] = position(self.q_t0, value.position)
            ind += 2
        ax.plot(P[:, 0], P[:, 1], label=self.label,
                color=self.color, marker=self.marker,
                fillstyle='none', markersize=8)
```

Afin de tester le code précédent, nous allons contruire quelques solides constitués de plusieurs repères et afficher le résultat dans une figure Matplotlib.

#### Exercice 1.

Créez un fichier Python nommé **Main\_cours.py** qui appelle les classes et les fonctions de **Multicorps2D.py** 

#### Correction de l'exercice 1.

Créez un fichier Python nommé Main\_cours.py qui contient :

```
import numpy as np
import Multicorps2D as mc
import matplotlib.pyplot as plt
# Definition of points in the galilean frame
pts = {}
pts['G1'] = np.array([1, 1])
pts['G2'] = np.array([1, 2])
pts['G3'] = np.array([2, 2])
pts['G4'] = np.array([2, 1])
pts['A'] = np.array([0, 0])
pts['B'] = np.array([2, 3])
pts['C'] = np.array([0, 4])
pts['D'] = np.array([4, 0.5])
pts['E'] = np.array([0, 2])
pts['F'] = np.array([2.5, 0])
# Creation of solid 1
s1 = mc.Solid(label="Carter", G_t0=pts['G1'])
s1.add_frame(tag_F="A", label="Axe pivot 1", P_t0=pts['A'])
{\tt s1.add\_frame(tag\_F="B", label="Axe pivot 2", P\_t0=pts['B'])}
s1.add_frame(tag_F="C", label="Rotule 1", P_t0=pts['C'])
s1.add_frame(tag_F="D", label="Capteur", P_t0=pts['D'])
# Creation of solid 2
s2 = mc.Solid(label="Bielle", G_t0=pts['G2'],
               color=[0, 0.7, 0], marker='o')
s2.add_frame(tag_F="A", label="A", P_t0=pts['A'])
s2.add_frame(tag_F="C", label="C", P_t0=pts['C'])
s2.add_frame(tag_F="E", label="E", P_t0=pts['E'])
s2.add_frame(tag_F="F", label="F", P_t0=pts['F'])
# Creation of solid 2
s3 = mc.Solid(label="Roue dentee", G_t0=pts['G3'],
               color=[0.75, 0.75, 0], marker='s')
s3.add_frame(tag_F="D", label="D", P_t0=pts['D'])
s3.add_frame(tag_F="G2", label="G2", P_t0=pts['G2'])
s3.add_frame(tag_F="G4", label="G4", P_t0=pts['G4'])
# Plotting the solids
fig, ax = plt.subplots()
ax.grid()
s1.draw_t0(ax)
s2.draw_t0(ax)
s3.draw_t0(ax)
ax.legend()
```

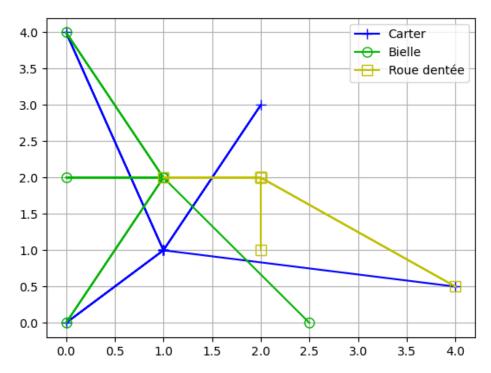


Figure 2 – Affichage des solides dans leur état initial

# 1.3 Inspection des variables Python

Si l'on cherche à afficher la variable s1 du code précédent, on obtiendra :

```
Console Python 1.
    >>> s1
    <Multicorps2D.Solid at 0x274aa705d90>

>>> s1.frames['A']
    <Multicorps2D.Frame at 0x274aa705dd0>
```

Afin de pouvoir vérifier ce que contiennent nos variables, il est nécessaire de modifier la méthode \_\_repr\_\_ des classes Frame et Solid.

### Code Python 4.

Ajoutez à la suite de la définition de la classe Frame, la méthode suivante :

Ajoutez à la suite de la définition de la classe Solid, la méthode suivante :

Le code précédent donnera :

```
Console Python 2.
     >>> s1
     'Carter':
          x_0 = +1.000 m, z_0 = +1.000 m, theta_0 = +0.000 rad
          m = 1.000 \text{ kg}, \text{ iy} = 0.010 \text{ kg.m}^2
          .frames[G] = 'G'
                     x = +0.000 \text{ m}, \quad z = +0.000 \text{ m}, \quad \text{theta} = +0.000 \text{ rad}
           .frames[A] = 'Axe pivot 1'
                     x = -1.000 \text{ m}, \quad z = -1.000 \text{ m}, \quad \text{theta} = -0.000 \text{ rad}
           .frames[B] = 'Axe pivot 2'
                     x = +1.000 \text{ m}, \quad z = +2.000 \text{ m}, \quad \text{theta} = -0.000 \text{ rad}
           .frames[C] = 'Rotule 1'
                     x = -1.000 \text{ m}, z = +3.000 \text{ m}, theta = -0.000 rad
           .frames[D] = 'Capteur'
                     x = +3.000 \text{ m}, \quad z = -0.500 \text{ m},
                                                                theta = -0.000 rad
```

#### 1.4 Vitesse et accélération

En repartant de l'équation (2), la vitesse du point P dans le repère galiléen peut être exprimée de la manière suivante :

$$\underline{OP}^{\mathcal{R}_0} = \underline{OG}^{\mathcal{R}_0} + \underline{GP}^{\mathcal{R}_0} = \underline{OG}^{\mathcal{R}_0} + \underline{\dot{R}}_{0 \leftarrow S} \underline{GP}^{\mathcal{R}_S}$$

$$\tag{4}$$

Avec:

$$\underline{\underline{\dot{R}}}_{0\leftarrow S} = \dot{\theta} \begin{bmatrix} -\sin\theta & \cos\theta \\ -\cos\theta & -\sin\theta \end{bmatrix} = \dot{\theta}\underline{\underline{R}}_{v}$$
 (5)

On peut ainsi écrire la vitesse du point P sous forme matricielle

$$\underline{OP}^{\mathcal{R}_0} = \underline{\underline{T}}_v(S, P) \ \underline{\dot{q}}_S \qquad \text{avec} \qquad \underline{\underline{T}}_v(S, P) = \left[\underline{\underline{I}}_{2\times 2} \ , \ \underline{\underline{R}}_v(\theta) \ \underline{GP}^{\mathcal{R}_S}\right] \tag{6}$$

# Code Python 5.

A la suite du fichier Python  $\mathbf{utils2D.py}$ , programmez les méthodes  $\mathbf{rotation\_v}$  qui rend  $\underline{\underline{R}}_v$ ,  $\mathbf{transformation\_v}$  qui rend  $\underline{\underline{T}}_v$  et  $\mathbf{velocity}$  qui rend  $\underline{OP}^{\mathscr{R}_0}$ :

```
def rotation_v(q):
    0.00
    Parameters
    -----
    q : numpy array (3, )
    Returns
    _____
    R_v: numpy array (3, 3)
    ?___?
def transformation_v(q, GP_Rs):
    Parameters
    q : numpy array (3, )
    GP_Rs : numpy array (2, )
    Returns
    T_v : numpy array (2, 3)
    Id2 = np.eye(2)
    temp = (rotation_v(q) @ GP_Rs)[:, np.newaxis]
    T_v = np.concatenate([ Id2, temp ], axis=1 )
    return T_v
def velocity(q, dq, GP_Rs):
    Parameters
    q : numpy array (3, ) dq : numpy array (3, )
    GP_Rs : numpy array (2, )
    Returns
    _____
    dP : numpy array (2, )
    0.00
    ?___?
```

L'accélération du point P dans le repère galiléen peut être exprimée de la manière suivante :

$$\underline{\ddot{OP}}^{\mathcal{R}_0} = \underline{\ddot{OG}}^{\mathcal{R}_0} + \underline{\ddot{GP}}^{\mathcal{R}_0} = \underline{\ddot{OG}}^{\mathcal{R}_0} + \underline{\ddot{R}}_{0 \leftarrow S} \underline{GP}^{\mathcal{R}_S}$$
 (7)

Avec:

$$\underline{\underline{\ddot{R}}}_{0 \leftarrow S} = \ddot{\theta} \begin{bmatrix} -\sin\theta & \cos\theta \\ -\cos\theta & -\sin\theta \end{bmatrix} + \dot{\theta}^2 \begin{bmatrix} -\cos\theta & -\sin\theta \\ \sin\theta & -\cos\theta \end{bmatrix} = \ddot{\theta}\underline{\underline{R}}_v + \dot{\theta}^2\underline{\underline{R}}_a$$
 (8)

On peut ainsi écrire l'accélération du point P sous forme matricielle :

$$\underline{\underline{OP}}^{\mathscr{R}_0} = \underline{\underline{T}}_v(S, P) \ \underline{\underline{\ddot{q}}}_S + \underline{\underline{T}}_a(S, P) \ \underline{\dot{q}}_S \qquad \text{avec} \qquad \underline{\underline{T}}_a(S, P) = \left[\underline{\underline{0}}_{2\times 2} \ , \ \dot{\theta} \ \underline{\underline{R}}_a(\theta) \ \underline{GP}^{\mathscr{R}_S}\right] \qquad (9)$$

### Code Python 6.

Console Python 3.

[-6.123234e-17 -1.000000e+00]]

>>> print(transformation\_v(q, GP\_Rs))

A la suite du fichier Python **utils2D.py**, programmez les méthodes **rotation\_a** qui rend  $\underline{\underline{R}}_a$ , transformation\_a qui rend  $\underline{\underline{T}}_a$  et acceleration qui rend  $\underline{\ddot{CP}}^{\mathscr{R}_0}$ :

```
def rotation_a(q):
    ?___?

def transformation_a(q, dq, GP_Rs):
    ?___?

def acceleration(q, dq, d2q, GP_Rs):
    ?___?
```

Afin de vérifier que vos fonctions ont bien été programmées voici quelques exemples de résultats que vous pouvez comparer aux votres dans la console Python de Spyder :

```
>>> from utils2D import *
>>> q = np.array([1, 0, np.pi/2])
>>> dq = np.array([0, 1, 1])
>>> d2q = np.array([1, 0, 1])
>>> GP_Rs = np.array([10, 10])

>>> print(rotation(q))
[[ 6.123234e-17    1.000000e+00]
       [-1.000000e+00    6.123234e-17]]

>>> print(position(q, GP_Rs))
[ 11. -10.]

>>> print(rotation_v(q))
[[-1.000000e+00    6.123234e-17]
```

```
[[ 1.  0. -10.]
  [ 0.  1. -10.]]

>>> print(velocity(q, dq, GP_Rs))
[-10. -9.]

>>> print(rotation_a(q))
[[-6.123234e-17 -1.000000e+00]
  [ 1.000000e+00 -6.123234e-17]]

>>> print(transformation_a(q, dq, GP_Rs))
[[ 0.  0. -10.]
  [ 0.  0. 10.]]

>>> print(acceleration(q, dq, d2q, GP_Rs))
[-1.90000000e+01 -1.77635684e-15]
```

# 2 Torseurs cinématiques

Le torseur cinématique du solide S, exprimé en son centre de gravité G vaut :

$$\left\{\mathscr{V}_{S}^{\mathscr{R}_{0}}\right\}_{G} = \left\{\underline{\Omega}_{S/\mathscr{R}_{0}} \mid \underline{V}_{G \in S/\mathscr{R}_{0}}\right\} = \left\{\dot{\theta}\underline{Y}_{0} \mid \underline{OG}^{\mathscr{R}_{0}}\right\} = \left\{\dot{\theta}\underline{Y}_{0} \mid \dot{x}\underline{X}_{0} + \dot{z}\underline{Z}_{0}\right\}$$

Le torseur cinématique du solide S, exprimé en un point P quelconque vaut :

$$\left\{\mathscr{V}_{S}^{\mathscr{R}_{0}}\right\}_{P} = \left\{\underline{\Omega}_{S/\mathscr{R}_{0}} \mid \underline{V}_{P \in S/\mathscr{R}_{0}}\right\} = \left\{\underline{\Omega}_{S/\mathscr{R}_{0}} \mid \underline{V}_{G \in S/\mathscr{R}_{0}} + \underline{\Omega}_{S/\mathscr{R}_{0}} \wedge \underline{GP}\right\}$$

Or nous venons de voir une façon différente d'exprimer la vitesse du point P. Prenons le temps de vérifier que les deux approches sont équivalentes :

La vitesse  $\underline{OG}^{\mathcal{R}_0}$  du point G apparait dans les deux cas, donc la question se résume à l'égalité des quantités suivantes :

$$\forall \underline{\nu} \in \mathbb{R}^2$$
, as-t-on  $\underline{\underline{R}}_{0 \leftarrow S} \underline{\underline{R}}_{0 \leftarrow S}^t \underline{\nu} = \underline{\Omega}_{S/\mathscr{R}_0}^{\mathscr{R}_0} \wedge \underline{\nu}$ ?

Tout d'abord, remarquons que les matrices de rotation sont orthonormales et donc :

$$\underline{\underline{R}} \ \underline{\underline{R}}^t = \underline{\underline{I}} \quad \Longrightarrow \quad \frac{d}{dt} \left( \underline{\underline{R}} \ \underline{\underline{R}}^t \right) = \underline{\underline{0}} \quad \Longrightarrow \quad \underline{\underline{R}} \ \underline{\underline{R}}^t = -\underline{\underline{R}} \ \underline{\underline{R}}^t = -\left( \underline{\underline{R}} \ \underline{\underline{R}}^t \right)^t$$

Puisque  $\underline{\underline{\dot{R}}}$   $\underline{\underline{R}}^t$  est égale à l'opposée de sa tranposée, c'est donc une matrice anti-symétrique. Or les matrice anti-symétriques décrivent des opérations de produit vectoriel. On a ici :

$$\underline{\dot{R}}_{0\leftarrow S} \ \underline{\underline{R}}_{0\leftarrow S}^t \ \underline{\underline{\nu}} = \dot{\theta} \begin{bmatrix} -\sin\theta & \cos\theta \\ -\cos\theta & -\sin\theta \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \cos\theta & -\sin\theta \\ \sin\theta & \cos\theta \end{bmatrix} \underline{\underline{\nu}} = \dot{\theta} \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -1 & 0 \end{bmatrix} \underline{\underline{\nu}}$$

Remarquons ensuite que  $\underline{\Omega}_{S/\mathscr{R}_0}^{\mathscr{R}_0} = \dot{\theta} \ \underline{Y}_0$  et que le produit vectoriel suivant  $\underline{Y}_0$  conduit à :

$$\begin{cases} \underline{Y}_0 \wedge \underline{X}_0 = -\underline{Z}_0 \\ \underline{Y}_0 \wedge \underline{Z}_0 = \underline{X}_0 \end{cases} \implies \underline{Y}_0 \wedge \underline{\nu} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -1 & 0 \end{bmatrix} \underline{\nu}$$

Donc:

$$\underline{\Omega}_{S/\mathscr{R}_0} \wedge \underline{\nu} = \dot{\theta} \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -1 & 0 \end{bmatrix} \underline{\nu} \qquad \text{CQFD}$$

Les deux formules de vitesse sont donc équivalentes d'un point de vue mathématiques. En revanche, d'un point de vue programmation, il est préférable de tout réexprimer sous forme matricielle plutôt que de garder le produit vectoriel et il est préférable de garder le vecteur  $\underline{GP}^{\mathscr{R}_S}$  qui a le mérite d'être constant.

Ainsi, on utilisera les torseurs cinématiques réel et virtuel suivants :

$$\left\{ \mathcal{V}_{S}^{\mathcal{R}_{0}} \right\}_{P} = \left\{ \dot{\theta} \underline{Y}_{0} \mid \dot{x} \underline{X}_{0} + \dot{z} \underline{Z}_{0} + \dot{\theta} \underline{\underline{R}}_{v}(\theta) \underline{GP}^{\mathcal{R}_{S}} \right\} \tag{10}$$

$$\left\{ \mathcal{V}_{S}^{\mathcal{R}_{0}} \right\}_{P}^{*} = \left\{ \dot{\theta}^{*} \underline{Y}_{0} \mid \dot{x}^{*} \underline{X}_{0} + \dot{z}^{*} \underline{Z}_{0} + \dot{\theta}^{*} \underline{\underline{R}}_{v}(\theta) \underline{G} \underline{P}^{\mathcal{R}_{S}} \right\}$$

$$(11)$$

# 3 Energie cinétique

L'énergie cinétique de l'ensemble d'un système est la somme des énergies cinétiques de ses solides :

$$T = \sum_{k} T_{k} \quad \text{avec} \quad T_{k} = \frac{1}{2} m \underline{V}_{G \in S/\mathscr{R}_{0}}^{2} + \frac{1}{2} \underline{\Omega}_{S/\mathscr{R}_{0}}^{t} \underline{I}_{G} \underline{\Omega}_{S/\mathscr{R}_{0}} = \frac{1}{2} m \left( \dot{x}^{2} + \dot{z}^{2} \right) + \frac{1}{2} I_{y} \dot{\theta}^{2}$$
 (12)

En effet, on a:

$$\underline{\Omega}_{S/\mathscr{R}_0}^t \underline{I}_G \underline{\Omega}_{S/\mathscr{R}_0} = \langle 0, \dot{\theta}, 0 \rangle \begin{bmatrix} ? & ? & ? \\ ? & I_y & ? \\ ? & ? & ? \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} 0 \\ \dot{\theta} \\ 0 \end{Bmatrix} = I_y \dot{\theta}^2$$

# 4 Puissance virtuelle des accélérations A\*

La méthode de Lagrange donne :

$$\mathscr{A}^* = \sum_{k=1}^{Nddl} \left( \frac{d}{dt} \frac{\partial T_k}{\partial \dot{q}_k} - \frac{\partial T_k}{\partial q_k} \right) \dot{q}_k^* \tag{13}$$

Dans le cas d'un unique solide  $\mathscr{A}^* = A_x \dot{x}^* + A_z \dot{z}^* + A_\theta \dot{\theta}^*$ 

$$A_x = m \ \ddot{x} \ , \qquad A_z = m \ \ddot{z} \qquad \text{et} \qquad A_\theta = I_y \ \ddot{\theta}$$

Ainsi, la puissance virtuelle des accélérations d'un unique solide vaut :

$$\mathscr{A}^* = \left(\underline{\dot{q}}_S^*\right)^t \underline{\underline{M}}_S \ \underline{\ddot{q}}_S \qquad \text{avec} \qquad \underline{\underline{M}}_S = \begin{bmatrix} m & 0 & 0 \\ 0 & m & 0 \\ 0 & 0 & I_y \end{bmatrix}$$
 (14)

Dans le cas de plusieurs solides la matrice de masse complète est obtenue en concaténant sur sa diagonale toutes les matrices de masses  $\underline{\underline{M}}_{S}$  de chaque solide, cf. section 7.

# Code Python 7.

Dans la classe Solid, ajoutez, la méthode mass qui renvoie  $\underline{M}_{S}$ .

```
def mass(self):
    """
    Returns
    -----
    M : numpy array (3, 3)
    """
    ?___?
```

# 5 Torseurs des efforts

Le torseur d'un effort extérieur appliqué au point P du solide S et exprimé au même point P vaut :

$$\{\mathscr{F}_{ext\to P\in S}\}_P = \{\underline{F}_{ext\to S} \mid \underline{M}_{ext\to P\in S}\}$$

Le même torseur exprimé au point A vaut :

$$\{\mathscr{F}_{ext\to P\in S}\}_A = \{\underline{F}_{ext\to S} \mid \underline{M}_{ext\to P\in S} + \underline{F}_{ext\to S} \land \underline{PA}\}$$

#### 5.1 Pesanteur

L'effort dû à la gravité est présent chez tous les solides, son torseur exprimé au centre de gravité vaut :

$$\{\mathscr{F}_{poids \to G \in S}\}_G = \{-mg\underline{Z}_0 \mid \underline{0}\}$$

#### 5.2 Ressort et amortisseur entre 2 solides

Soient un ressort et un amortisseur reliant le point A du solide  $S_A$  au point B du solide  $S_B$ .

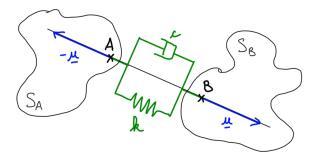


Figure 3 – Liaison de 2 solides par un ressort et un amortisseur

Le vecteur unitaire qui définit la direction de l'effort est donné par :

$$\underline{u} = \frac{\underline{AB}}{\|\underline{AB}\|}$$
 avec  $\underline{AB}^{\mathcal{R}_0} = \underline{OB}^{\mathcal{R}_0} - \underline{OA}^{\mathcal{R}_0}$ 

Le vecteur  $\underline{AB}$  peut être calculé très simplement à l'aide de deux appels à la fonction position. Le ressort a une longueur initiale  $l_0$ . L'élongation  $\delta l$  et la vitesse d'élongation  $\dot{\delta l}$  valent :

$$\begin{cases} \delta l = l - l_0 = \|\underline{AB}\| - l_0 \\ \dot{\delta l} = \dot{l} = \frac{d}{dt} \|\underline{AB}\| = \frac{d}{dt} \sqrt{\underline{AB}^t \ \underline{AB}} = \frac{\underline{AB}^t}{\|\underline{AB}\|} \frac{d}{dt} \underline{AB} = \underline{u}^t \left( \underline{OB}^{\mathcal{R}_0} - \underline{OA}^{\mathcal{R}_0} \right) \end{cases}$$

La vitesse d'élongation nécessite deux appels à la fonction vitesse. La force agissant au point A du solide  $S_A$  vaut  $\underline{F}_{B\to A}$  (lire "F de B sur A") :

$$\underline{F}_{B\to A} = -\underline{F}_{A\to B} = \left(k \, \delta l + c \, \dot{\delta l}\right) \underline{u}$$

Notez que lorsque  $\|\underline{AB}\| = 0$ , la direction  $\underline{u}$  n'est pas définie. Danc ce cas précis,  $\underline{u}$  peut être choisi comme un vecteur unitaire quelconque. En le prenant orthogonal à  $\frac{d}{dt}\underline{AB}$ , on annule l'effort de l'amortisseur.

# Code Python 8.

A la suite du fichier Python utils2D.py, programmez les méthodes deflection qui renvoie  $\underline{AB}$  et  $\underline{AB}$ , load\_direction qui renvoie  $\underline{u}$  et spring\_damper\_force qui renvoie  $\underline{F}_{B\to A}$ 

```
def deflection(q_a, dq_a, GP_a,
               q_b, dq_b, GP_b):
    # Relative displacement
    AB = ?_{--}?
    # Relative velocity
    d_AB = ?_{--}?
    return AB, d_AB
def load_direction(AB, d_AB):
    # Direction of the force
    Long_AB = np.linalg.norm(AB)
    u = ?_{--}?
    return u
def spring_damper_force(q_a, dq_a, GP_a,
                         q_b, dq_b, GP_b,
                         k, c, L0):
    # Deflection of the spring and dahspot
    AB, d_AB = ?_{-}?
    # Direction of the force
    u = ?_{--}?
    # deflection
    Long_AB = ?_{--}?
    delta = ?___?
    d_delta = ?___?
    # Force of the spring and the dashpot on point A
    F_BonA = (k * delta + c * d_delta) * u
    return F_BonA
```

Considérons le cas où un solide est lié par un ressort/amortisseur à un point B piloté en position et en vitesse dans le référentiel Galiléen. Alors il nous faudra utiliser la fonction spring\_damper\_force en imposant arbitrairement l'évolution du point B :  $q_b = [x_B, z_B, 0]$ ,  $dq_b = [\dot{x}_B, \dot{z}_B, 0]$  et  $GP_b = [0, 0]$ .

# 6 Puissance virtuelle des efforts extérieurs $\mathscr{P}^*$

La puissance virtuelle des efforts extérieurs  $\mathscr{P}^*$  est la somme des puissances virtuelles de chaque effort et chaque moment. Par simplicité, nous ne considérerons qu'un unique torseur d'effort appliqué au point P et regroupant l'effort  $\underline{F}_{ext} = F_x \underline{X}_0 + F_z \underline{Z}_0$  et le moment  $\underline{M}_{ext} = M_y \underline{Y}_0$ :

$$\begin{split} \mathscr{P}^* &= \left\{ \mathscr{V}_S^{\mathscr{R}_0} \right\}_P^* \otimes \left\{ \mathscr{F}_{ext \to P \in S} \right\}_P \\ \mathscr{P}^* &= \left( \underline{V}_{P \in S/\mathscr{R}_0}^* \right)^t \underline{F}_{ext} + \left( \underline{\Omega}_{S/\mathscr{R}_0}^* \right)^t \underline{M}_{ext} \\ &= \left( \underline{\dot{q}}_S^* \right)^t \underline{\underline{T}}_v^t (S, P) \ \underline{F}_{ext} + \left( \dot{\theta}^* \underline{Y}_0 \right)^t \underline{M}_y \underline{Y}_0 \\ \mathscr{P}^* &= P_x \dot{x}^* + P_z \dot{z}^* + P_\theta \dot{\theta}^* \end{split}$$

Ainsi, la puissance virtuelle des efforts extérieurs vaut :

$$\mathscr{P}^* = \left(\underline{\dot{q}}_S^*\right)^t \underline{B} = \langle \dot{x}^*, \ \dot{z}^*, \ \dot{\theta}^* \rangle \left\{ \begin{array}{c} P_x \\ P_z \\ P_{\theta} \end{array} \right\} \quad \text{avec} \quad \underline{B} = \underline{\underline{T}}_v^t(S, P) \ \underline{F}_{ext} + \left\{ \begin{array}{c} 0 \\ 0 \\ M_y \end{array} \right\} \quad (15)$$

 $\underline{B}$  est un vecteur d'effort généralisé.

## Code Python 9.

A la suite du fichier Python utils 2D.py, programmez la méthode  $virtual\_power$  qui renvoie le vecteur d'effort généralisé B en fonction de l'effort et du moment subis par un solide.

Dans le cas de la pesanteur, la force vaut  $F_z=-mg$  et  $F_x=0$ . Cette force s'applique au centre de gravité, donc  $\underline{GP}^{\mathscr{R}_S}=\underline{GG}^{\mathscr{R}_S}=\underline{0}$ . Ainsi, on a  $\underline{\underline{T}}_v(S,P)=[\ \underline{\underline{I}},\ \underline{0}\ ]$ . De plus, le moment est nul, donc  $M_y=0$ . Au final :

$$\underline{B}_{pesanteur} = \left\{ \begin{array}{c} 0 \\ -mg \\ 0 \end{array} \right\} \tag{16}$$

Ainsi, tout solide dispose d'une matrice de masse  $\underline{\underline{M}}_S$  et d'un vecteur d'effort généralisé  $\underline{\underline{B}}_S = \underline{\underline{B}}_{pesanteur}$  pour tenir compte de la pesanteur.

# Code Python 10.

Dans la classe Solid, ajoutez la méthode weight qui renvoie l'effort généralisé  $\underline{B}_{pesanteur}$  produit par la pesanteur sur le solide.

# 7 Formulation matricielle SANS contraintes

# 7.1 Assemblage des solides

La formulation matricielle s'obtient par l'égalité  $\mathscr{A}^* = \mathscr{P}^*$ . Dans le cas d'un unique solide, cela conduit à  $(A_x - P_x)\dot{x}^* + (A_z - P_z)\dot{z}^* + (A_\theta - P_\theta)\dot{\theta}^* = 0$ . Dans le cas d'un système multicorps, il faut assembler les contributions des  $N_S$  différents solides :

On peut l'écrire de manière plus synthétique :

$$\underbrace{\left[\begin{array}{c|c} \underline{\underline{M}}_{1} & & & \\ & \underline{\underline{M}}_{2} & & \\ & & \ddots & \\ & & & \underline{\underline{M}}_{N_{S}} \end{array}\right]}_{=\underline{\underline{A}}} \underbrace{\left\{\begin{array}{c} \underline{\ddot{q}}_{1} \\ & \underline{\ddot{q}}_{2} \\ & & \\ & & \underline{\underline{\ddot{q}}}_{N_{S}} \end{array}\right\}}_{=\underline{\ddot{q}}} = \underbrace{\left\{\begin{array}{c} \underline{\underline{B}}_{1} \\ & \underline{\underline{B}}_{2} \\ & & \\ & & \underline{\underline{B}}_{N_{S}} \end{array}\right\}}_{=\underline{\underline{B}}} \tag{17}$$

Dans le cas trivial d'un unique solide en chute libre, on trouve :

$$\begin{bmatrix} m & 0 & 0 \\ 0 & m & 0 \\ 0 & 0 & I_y \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} \ddot{x} \\ \ddot{z} \\ \ddot{\theta} \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 0 \\ -mg \\ 0 \end{Bmatrix}$$

# 7.2 Intégration temporelle avec Python

Dans Python, pour intégrer des équations différentielles ordinaires (**ODE** = ordinary differential equations) en connaissant leur conditions initiales, on peut utiliser la bibliothèque scipy.integrate, voir la documentation <sup>1</sup>. On parlera alors de problèmes aux valeurs initiales (**IVP** = initial value problem). La fonction scipy.integrate.solve\_ivp <sup>2</sup> regroupe les méthodes d'intégration suivantes :

- 'RK45': (par défaut) Runge-Kutta explicite d'ordre 5(4)
- 'RK23': Runge-Kutta explicite d'ordre 3(2)
- 'DOP853' : Runge-Kutta explicite d'ordre 8
- 'Radau' : Runge-Kutta implicite de la famille Radau IIA d'ordre 5
- 'BDF' : méthode implicite multi-pas d'ordre variable (1 à 5)
- 'LSODA' : Méthode Adams/BDF

La documentation précise :

Explicit Runge-Kutta methods ('RK23', 'RK45', 'DOP853') should be used for non-stiff problems and implicit methods ('Radau', 'BDF') for stiff problems. Among Runge-Kutta methods, 'DOP853' is recommended for solving with high precision (low values of rtol and atol).

If not sure, first try to run 'RK45'. If it makes unusually many iterations, diverges, or fails, your problem is likely to be stiff and you should use 'Radau' or 'BDF'. 'LSODA' can also be a good universal choice, but it might be somewhat less convenient to work with as it wraps old Fortran code.

Notez également que les méthodes implicites ('Radau', 'BDF' et 'LSODA') requièrent de fournir la matrice jacobienne du second membre. Cette jacobienne peut être pénible à calculer, malheureusement, les problèmes multicorps sont souvent des problèmes raides (stiff) qui nécessitent des méthodes implicites et donc des jacobiennes!

#### 7.3 Modèle d'état

Les algorithmes d'intégration temporelle cités précédemment sont du premier ordre : ils traitent uniquement des fonctions du type  $\underline{\dot{y}} = \underline{f}(t,\underline{y})$ . Or nous aimerions traiter le cas  $\underline{\ddot{q}} = \underline{f}(t,\underline{q},\underline{\dot{q}})$ , alors on passe par un modèle d'état du premier ordre. Notons  $N_{\rm ddl}$  le nombre de degrés de libertés, ainsi  $\underline{\underline{A}}$  est de taille  $N_{\rm ddl} \times N_{\rm ddl}$ :

$$\begin{bmatrix}
\underline{I}_{N_{\text{ddl}}} & \underline{0}_{N_{\text{ddl}}} \\
\underline{0}_{N_{\text{ddl}}} & \underline{\underline{A}}
\end{bmatrix}
\begin{cases}
\dot{\underline{q}} \\
\ddot{\underline{q}}
\end{cases} = 
\begin{cases}
\dot{\underline{q}} \\
\underline{B}
\end{cases}$$
(18)

Utilisons la notation:

$$\underline{y} = \left\{ \begin{array}{c} \underline{q} \\ \underline{\dot{q}} \end{array} \right\} \qquad \Longrightarrow \qquad \underline{\dot{y}} = \left\{ \begin{array}{c} \underline{\dot{q}} \\ \underline{\ddot{q}} \end{array} \right\} = \left\{ \begin{array}{c} \underline{\dot{q}} \\ \underline{\underline{A}}^{-1}\underline{B} \end{array} \right\}$$

<sup>1.</sup> https://docs.scipy.org/doc/scipy/reference/integrate.html#module-scipy.integrate

<sup>2.</sup> https://docs.scipy.org/doc/scipy/reference/generated/scipy.integrate.solve\_ivp.html#scipy.integrate.solve\_ivp

# 7.4 Exemples codés à la main

#### 7.4.1 Un solide en chute libre

Soit un solide de masse m=1 kg, d'inertie  $I_y=1$  kg m<sup>2</sup> ayant pour conditions initiales :

$$\underline{q}(0) = \left\{ \begin{array}{c} 0\\0\\0 \end{array} \right\} \qquad \text{et} \qquad \underline{\dot{q}}(0) = \left\{ \begin{array}{c} 1\\1\\0 \end{array} \right\}$$

La solution analytique servira de référence pour valider le modèle numérique Matlab. Elle vaut :

$$\begin{cases} m\ddot{x} = 0 \\ m\ddot{z} = -mg \\ I_y\ddot{\theta} = 0 \end{cases} \implies \begin{cases} \dot{x} = 1 \\ \dot{z} = -gt + 1 \\ \dot{\theta} = 0 \end{cases} \implies \begin{cases} x = t \\ z = -\frac{1}{2}gt^2 + t \\ \theta = 0 \end{cases}$$

#### Exercice 2.

Intégrez avec la fonction scipy.integrate.solve\_ivp la dynamique de ce solide en chute libre pour  $t \in [0, 0.25]$  s. Puis superposez sur une même figure la solution numérique avec la solution analytique.

#### Correction de l'exercice 2.

```
import numpy as np
import matplotlib.pyplot as plt
import scipy.integrate as sci
# Parametres
Ne = 50
g = 9.81
# Solution theorique
t = np.linspace(0, 0.25, Ne)
z = -1/2 * g * t**2 + t
theta = np.zeros(Ne)
# matrice de masse et vecteur de pesanteur
m = 1
Iy = 1
M = np.diag([m, m, Iy])
B = np.array([0, -m*g, 0])
args = (M, B)
# Derivee de l'etat
def fun(t, y, M, B):
    d2q = np.linalg.solve(M, B)
    dy = np.concatenate((y[3:6], d2q))
return dy
```

```
# Integration temporelle avec Runge Kutta
t_{span} = [0, 0.25]
y0 = np.array([0, 0, 0, 1, 1, 0])
sol = sci.solve_ivp(fun, t_span, y0, t_eval=t, args=args)
t_rk = sol.t
x_rk = sol.y[0]
z_rk = sol.y[1]
theta_rk = sol.y[2]
# Resultats
ax_x = plt.subplot(3, 1, 1)
ax_x.grid()
ax_x.plot(t, x, label='theorie')
ax_x.plot(t_rk, x_rk, 'o', label='solve ivp')
ax_x.legend()
ax_z = plt.subplot(3, 1, 2)
ax_z.grid()
ax_z.plot(t, z, label='theorie')
ax_z.plot(t_rk, z_rk, 'o', label='solve ivp')
ax_z.legend()
ax_{theta} = plt.subplot(3, 1, 3)
```

## 7.4.2 Un pendule sur ressort

Soit un solide de masse m=1 kg, d'inertie  $I_y=10^{-2}$  kg m<sup>2</sup>. Ce solide est accroché par un ressort situé entre le point P du solide et le point A du repère Galiléen. Ce ressort a une longueur  $l_0=0.5$ , une raideur  $k=10^3$  N/m et un amortissement  $c=10^2$  N s/m.

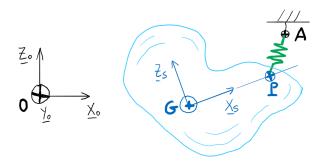


Figure 4 – Pendule accroché par un ressort

Les positions des points G, P et A dans le repère Galiléen valent :

$$\underline{OG}^{\mathcal{R}_0} = \left\{ \begin{array}{c} 1 \\ 3 \end{array} \right\} \qquad , \qquad \underline{OP}^{\mathcal{R}_0} = \left\{ \begin{array}{c} 2 \\ 4 \end{array} \right\} \qquad \text{et} \qquad \underline{OA}^{\mathcal{R}_0} = \left\{ \begin{array}{c} 3 \\ 2 \end{array} \right\}$$

Pour calculer les conditions initiales du système, il nous manque l'angle  $\theta$  du solide. On peut le choisir arbitrairement. Ici, nous souhaitons que le vecteur  $\underline{GP}$  soit colinéaire au vecteur  $\underline{X}_S$  du repère du solide. Cela nous contraint sur le choix de l'angle  $\theta$ .

$$\underline{GP}^{\mathcal{R}_0} = \underline{OP}^{\mathcal{R}_0} - \underline{OG}^{\mathcal{R}_0} \implies \underline{X}_S = \frac{\underline{GP}^{\mathcal{R}_0}}{\|\underline{GP}^{\mathcal{R}_0}\|} = \left\{ \begin{array}{c} \alpha \\ \beta \end{array} \right\}$$

$$\implies \tan(\theta) = \frac{-\beta}{\alpha} \quad \text{et} \quad \underline{Z}_S = \left\{ \begin{array}{c} -\beta \\ \alpha \end{array} \right\}$$

Nous choisissons de lacher le pendule avec une vitesse nulle. Ainsi, les conditions initiales en position et vitesse valent :

$$\underline{q}(0) = \left\{ \begin{array}{c} \underline{OG}^{\mathcal{R}_0} \\ \theta \end{array} \right\} \qquad \text{et} \qquad \underline{\dot{q}}(0) = \left\{ \begin{array}{c} 0 \\ 0 \\ 0 \end{array} \right\}$$

Il reste à déterminer la position du point P dans le repère du solide. Pour cela nous pouvons inverser l'équation (2) :

$$\underline{GP}^{\mathscr{R}_S} = \left(\underline{\underline{R}}_{0 \leftarrow S}\right)^{-1} \left(\underline{OP}^{\mathscr{R}_0} - \underline{OG}^{\mathscr{R}_0}\right) = \underline{\underline{R}}_{0 \leftarrow S}^t \ \underline{GP}^{\mathscr{R}_0}$$

#### Exercice 3.

Intégrez avec la fonction scipy.integrate.solve\_ivp la dynamique de ce solide pour  $t \in [0, 5]$  s. Tracez l'état  $(x, z \text{ et } \theta)$  du solide en fonction du temps.

# Correction de l'exercice 3. import numpy as np import scipy.integrate as sci import matplotlib.pyplot as plt import matplotlib.animation as ani from utils2D import rotation, position, \ spring\_damper\_force, virtual\_power # Position des points dans le repere galileen $OG_0 = np.array([1, 3])$ $OP_0 = np.array([2, 4])$ $0A_0 = np.array([3, 2])$ # Orientation initial du solide $GP_0 = OP_0 - OG_0$ X\_S = GP\_0 / np.linalg.norm(GP\_0) theta\_0 = - $np.arctan2(X_S[1], X_S[0])$ # Etat initial du solide q\_0 = np.concatenate((OG\_0, [theta\_0])) # Position du point P dans le repere du solide $R_0S = rotation(q_0)$ $GP_S = R_OS.T @ GP_O$ # matrice de masse et vecteur de pesanteur m = 1Iy = 0.01g = 9.81M = np.diag([m, m, Iy]) $B_{poids} = np.array([0, -m*g, 0])$ # Loi de comportement du ressort/amortisseur k = 1e3c = 1e2L0 = 0.5# spring\_damper\_force() renvoie F\_BonA, ici le point A demande # par spring\_damper\_force() correspond au point P du solide S # et le point B sera attache au repere Galileen $GP_a = GP_S$ q\_b = np.concatenate((OA\_0, [0])) $dq_b = np.zeros(3)$ $GP_b = np.zeros(2)$ # Integration temporelle avec Runge Kutta

```
# Liste des arguments supplementaires a passer a la fonction fun
args = (M, B_poids, GP_a, q_b, dq_b, GP_b, k, c, L0)
def fun(t, y, M, B_poids, GP_a, q_b, dq_b, GP_b, k, c, L0):
    q_a = y[0:3]
    dq_a = y[3:]
    F_BonA = spring_damper_force(q_a, dq_a, GP_a,
                                  q_b, dq_b, GP_b,
                                  k, c, L0)
    B_ressort = virtual_power(q_a, GP_a, Fext=F_BonA)
    B = B_{poids} + B_{ressort}
    d2q = np.linalg.solve(M, B)
    dy = np.concatenate((y[3:6], d2q))
    return dy
Ne = 1000
tf = 5
t = np.linspace(0, tf, Ne)
y0 = np.concatenate((q_0, np.zeros(3)))
sol = sci.solve_ivp(fun, [0, tf], y0, t_eval=t, args=args)
# Resultats
t = sol.t
x = sol.y[0]
z = sol.y[1]
theta = sol.y[2]
# Evolution temporelle
ax_x = plt.subplot(3, 1, 1)
ax_x.grid()
ax_x.plot(t, x, label='solve ivp')
ax_x.set_ylabel('Position x [m]')
ax x.legend()
ax_z = plt.subplot(3, 1, 2)
ax_z.grid()
ax_z.plot(t, z, label='solve ivp')
ax_z.set_ylabel('Altitude z [m]')
ax_z.legend()
ax_{theta} = plt.subplot(3, 1, 3)
ax_theta.grid()
ax_theta.plot(t, theta, label='solve ivp')
ax_theta.set_xlabel('Temps [s]')
ax_theta.set_ylabel('Angle [rad]')
ax_theta.legend()
# Animation
fig, ax_anim = plt.subplots()
ax_anim.axis('equal')
ax_anim.set_xlim(left=0A_0[0]-3, right=0A_0[0]+3)
ax_anim.set_ylim(bottom=0A_0[1]-3, top=0A_0[1]+3)
ax_anim.grid()
titre = ax_anim.set_title("t = {:.3f}s".format(0))
```

```
curv1, = ax_anim.plot(np.zeros(2), np.zeros(2),
                        marker='^', label="solid")
curv2, = ax_anim.plot(np.zeros(2), np.zeros(2),
                       marker='+', label="ressort")
ax_anim.legend()
# Creating an animation
def animate_fct(ind):
    titre.set_text("t = {:.3f}s".format(t[ind]))
    OP_t = position(sol.y[0:3, ind], GP_S)
    # Animation du solide : segment GP_0
    x1 = np.array( [ x[ind], OP_t[0] ] )
    z1 = np.array( [ z[ind], OP_t[1] ] )
    curv1.set_data(x1, z1)
    # Animation du ressort : segment AP_0
    x2 = np.array( [ OA_O[0], OP_t[0] ] )
z2 = np.array( [ OA_O[1], OP_t[1] ] )
    curv2.set_data(x2, z2)
    return curv1, curv2
anim = ani.FuncAnimation(fig=fig, func=animate_fct,
                           frames=len(t)-1, interval=10)
```

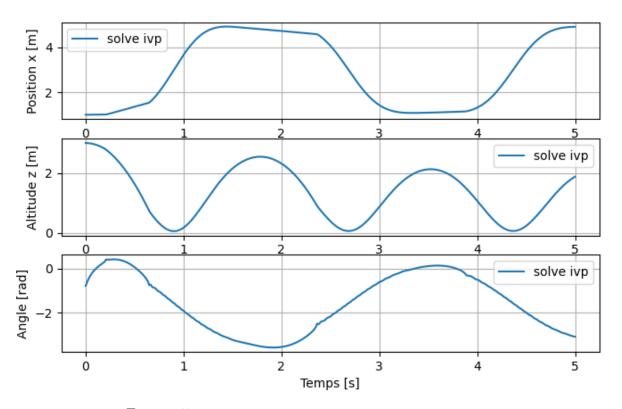


Figure 5 – Evolution temporelle du pendule accroché à un ressort

# 7.5 Impémentation dans Python

### 7.5.1 Cahier des charges

Les deux exemples précédents nous ont permis d'avoir un aperçu des tâches que l'on aimerait que le programme Python effectue automatiquement :

- Calcul de l'état initial des solides :  $q_S(t_0) = \langle x_0, z_0, \theta_0 \rangle$  et  $\dot{q}_S(t_0) = \langle \dot{x}_0, \dot{z}_0, \dot{\theta}_0 \rangle$
- Calcul de la position des points de liaison dans le repère du solide :  $\underline{GP}_{S}^{\mathscr{R}}$
- Calcul de la matrice de masse de chaque solide :  $\underline{M}_{g}$
- Calcul de l'effort généralisé de pesanteur de chaque solide :  $\underline{B}_{pesanteur}$
- Définition de l'ordre des degrés de libertés des solides dans le vecteur d'état :  $\underline{y} = \langle \underline{q}, \underline{\dot{q}} \rangle$  et  $\underline{q} = \langle \underline{q}_1, ..., \underline{q}_N \rangle$ . Plus générallement, affectation d'indices à chaque solide et à chaque interaction.
- Concatenation de la matrice de masse de tous les solides M
- Calcul des efforts généralisés de chaque interaction et concatenation du vecteur  $\underline{B}$

Voyons maintenant comment architecturer le programme Python afin d'automatiser les tâches listées précédemment. Il existe des paramètres globaux tels que la constante de gravité  $g = 9.81 \text{m/s}^2$ , nous les stockerons comme des propriétés de la classe Param. L'intégration temporelle nécessite également un certains nombre de matrices et de vecteurs temporaires que nous stockerons comme des propriétés de la classe Matrices.

# Code Python 11.

A la suite du fichier Python Multicorps2D.py Programmez les classes Param et Matrices

```
class Param:
    def __init__(self):
        self.g = 9.81

class Matrices:
    def __init__(self):
        pass
```

L'équation (17) met en jeu les caractéristiques des solides pour calculer la matrice  $\underline{\underline{A}}$  et les interactions entre les solides pour calculer le vecteur  $\underline{\underline{B}}$ . Les interactions entre solides peuvent être de nature relativement différente :

- des efforts extérieurs appliqués à un seul solide à la fois
- des lois de comportement entre plusieurs solides
- des contraintes cinématiques entre solides (pivot, glissière, ...)

— ..

Malheureusement, il n'est pas possible de définir une seule et unique classe qui convienne à tous les types d'interactions. En effet, certaines interactions auront besoin des données provenant d'un seul solide, quand d'autres lieront plusieurs solides à la fois. Certaines auront besoin d'un paramètre de raideur, d'autres non, etc. En revanche toutes ces différentes interactions auront des caractéristiques communes telles que les propriétés suivantes :

- label : le nom de l'interaction
- $n_c$ : le nombre d'équations de contraintes, voir la section 8.1. Dans le cas d'un interaction du type ressort/amortisseur telle que décrite en section 5.2,  $n_c = 0$
- ind\_c: indice des equations de contraintes dans les matrices, voir la section 8.1.
- tag S: la liste des tags des Solid rentrant en jeu dans l'interaction
- tag\_F : la liste des tags des Frame rentrant en jeu dans l'interaction.

Toutes les classes d'interactions devront comporter une méthode assemble() qui sera appelée lors de l'intégration temporelle de l'équation (17). Cette méthode calculera les vecteurs d'efforts généralisés  $\underline{B}_{k\to S_i}$  qui la concernent. L'interaction devra également placer ces vecteurs d'efforts généralisés au bon endroit dans le vecteur global  $\underline{B}$ .

## 7.5.2 La première interaction : SpringDashpot\_2s

Pour l'instant, la seule interaction que l'on soit en mesure de programmer est celle décrite dans la section 5.2. Elle sera implémentée dans la classe  $SpringDashpot_2s$ . Elle met en jeu 2 solides différents. Sa méthode  $\_init_{\_}()$  permet de stocker tous les paramètres nécessaires au calcul de son effort généralisé. Notamment, il est nécessaire de connaître les indices des degrés de libertés du solide A ( $ind_qa$  et  $ind_dqa$ ) et du solide B ( $ind_qb$  et  $ind_dqb$ ) mais aussi les points extrémités du ressort accrochés au solide A ( $GP_a$ ) et au solide B ( $GP_b$ ). La méthode  $\_build()$  de la classe  $SpringDashpot_2s$  permettra justement de récupérer ces informations. Nous y reviendrons plus loin.

```
Code Python 12.
A la suite du fichier Python Multicorps2D.py
Programmez la classe SpringDashpot 2s
    class SpringDashpot_2s:
        def __init__(self, label="SpringDashpot2S",
                      tag_S=["tag_Sa", "tag_Sb"],
                      tag_F = ["tag_Fa", "tag_Fb"],
                      k=1e3, c=1, L0=0.5):
             # Common properties
             self.label = label
                                   # Label of the interaction
                         = 0 # Number of contraints = 1
= 0 # Indices of contraints equations
             self.n_c
             self.ind_c = 0
             self.tag_S = tag_S # Tags of the solids in interaction
             self.tag_F = tag_F # Tags of the frames in interaction
             # Specific properties
             # Constitutive law
             self.k = k
             self.c = c
             self.L0 = L0
             # Parameters of Solid A
```

```
self.ind_q_a = []
self.ind_dq_a = []
self.GP_a = []

# Parameters of Solid B
self.ind_q_b = []
self.ind_dq_b = []
self.GP_b = []

def _build(self, solids, param):
    pass

def assemble(self, t, y, matrices):
    pass
```

#### 7.5.3 La classe Model

Notre modèle multicorps est donc composé de solides et d'interactions entre ces mêmes solides. Chaque solide comporte lui-même un certain nombre de repères. Les interactions lient un ou plusieurs solides en des points particuliers définis par ces repères. Ainsi, il est nécessaire de créer une classe Model qui comportera un dictionnaire de Solid et une dictionnaire d'Interaction. Elle aura aussi pour propriétés une classe Param et une classe Matrices.

La classe Model comportera dans un premier temps les méthodes suivantes :

- add\_solid() qui permettra d'ajouter un Solid au dictionnaire des solides en lui donnant une clé grâce à la variable tag\_S.
- add\_frame() qui appellera la méthode add\_frame() de la classe Solid. Cela permet de gérer les solides depuis la classe Model sans avoir à fouiller dans le dictionnaire de solides.
- add\_interaction() qui permettra d'ajouter une Interaction au dictionnaire des interactions en lui donnant une clé grâce à la variable tag\_I.
- build() qui affectera des indices à chaque solide et à chaque interaction.
- transient() qui permettra de réaliser l'intégration temporelle du modèle multicorps grâce à scipy.integrate.solve\_ivp(). Elle fera appelle à la méthode \_odefun().
- \_odefun() permettra de calculer la dérivée temporelle de l'état.

# Code Python 13.

A la suite du fichier Python Multicorps2D.py Programmez la classe Model

```
class Model:
    def __init__(self):
        # Default parameters of the model
        self.param = Param()

    # Empty dictionaries of solids
        self.solids = {}

    # Empty dictionaries of interactions
        self.interactions = {}

# Number of
```

```
self.n_s = 0 # solids
    self.n_q = 0 # dof (degree of freedom)
    self.n_i = 0 # interactions
    self.n_c = 0 # constraints
    # Some matrices for later computation
    self._matrices = Matrices()
def add_solid(self, tag_S="solid", label="solid",
              m=1.0, iy=0.01,
              G_t0=np.zeros(2), Xs=np.array([1., 0.]),
              dG_t0=np.zeros(2), dtheta_t0=0,
              color=[0, 0, 1], marker='+'):
    self.solids[tag_S] = Solid(?___?)
def add_frame(self, tag_S="solid", tag_F="frame",
              label="frame", P_t0=np.zeros(2),
              Xs=np.array([1., 0.])):
    self.solids[tag_S].add_frame(?___?)
def add_interaction(self, kind,
                    tag_I="interaction", **kwargs):
    if kind == "SpringDashpot_2s":
        inter = SpringDashpot_2s(**kwargs)
    # Creation of the interaction
    self.interactions[tag_I] = inter
def build(self):
    pass
def _odefun(self, t, y):
    ind_q = ?___?
    ind_dq = ?___?
    # Matrices assembly
    matrice = ?___?
    vecteur = ?___?
    # d2q = inv(M) * F
    d2q = np.linalg.solve(matrice, vecteur)
    dy = np.concatenate((y[ind_dq], d2q))
    return dy
def transient(self, t0, tf, dt,
              method='RK45', max_step=np.inf,
              rtol=1e-3, atol=1e-6):
    # Updating of the model before time integration
    self.build()
    # Parameters for time integration
    fun = self._odefun
    t_{span} = [t0, tf]
    y0 = self._matrices.y0
```

```
t_eval = np.arange(t0, tf, dt)
# Time integration itself
sol = sci.solve_ivp(fun, t_span, y0,
                    method=method,
                    t_eval=t_eval, #vectorized=False,
                    max_step=max_step,
                    rtol=rtol, atol=atol)
return sol
```

Le vecteur B des efforts généralisés change à chaque instant et doit être recalculé par la méthode Model.\_odefun(). Or la taille et la composition de ce vecteur dépend du nombre de solides et des interactions entre eux. Ainsi, le calcul des efforts généralisés et leur assemblage est délégué aux classes Interaction telle que SpringDashpot\_2s. En pratique la méthode Model.\_odefun() appelle les méthodes Interaction.assemble() de chaque interaction dans une boucle for.

```
Code Python 14.
```

```
Implémentez la méthode assemble de la classe SpringDashpot_2s
    def assemble(self, t, y, matrices):
        # Vector AB = 0
        # with A the point defined by tag_F in Solid tag_S
        # with B the fixed point in the galilean frame
        # Parameters of Solid A
        q_a = y[self.ind_q_a]
        dq_a = y[self.ind_dq_a]
        GP_a = self.GP_a
        # Parameters of Solid B
        q_b = y[self.ind_q_b]
        dq_b = y[self.ind_dq_b]
        GP_b = self.GP_b
        # Force of the spring and the dashpot on point A
        F_BonA = spring_damper_force(q_a, dq_a, GP_a,
                                      q_b, dq_b, GP_b,
                                      self.k, self.c, self.L0)
        # Matrix assembly
        ind_a = np.ix_(self.ind_q_a)
        matrices.B[ind_a] += virtual_power(Fext=F_BonA, Mext=0,
                                            q=q_a, GP_Rs=GP_a)
        ind_b = np.ix_(self.ind_q_b)
        matrices.B[ind_b] += virtual_power(Fext=-F_BonA, Mext=0,
                                            q=q_b, GP_Rs=GP_b)
        return matrices
```

#### 7.5.4 Initialisation du modèle avec les méthodes \_build()

Pour que la méthode Interaction.assemble() puisse placer ses efforts généralisés au bon endroit dans le vecteur global B, il faut qu'elle connaisse les indices des degrés de libertés du solide A (ind\_q\_a et ind\_dq\_a) et du solide B (ind\_q\_b et ind\_dq\_b) mais aussi les points extrémités du ressort accrochés au solide A ( $GP_a$ ) et au solide B ( $GP_b$ ).

Ces indices dépendent du nombre de solide et de l'ordre de leur création. Avant tout calcul, il sera donc nécessaire d'inspecter ce que contient réellement le modèle pour déterminer ces indices. Cette opération sera réalisée automatiquement par la méthode build() de la classe Model. Cette méthode réalisera les opérations suivantes :

- 1. Model.\_build\_solids(): Affectation d'un vecteur d'indice de position ind\_q et d'un vecteur d'indice de vitesse ind\_dq à chaque solide du dictionnaire et initialisation des matrices et des vecteurs du problème.
- 2. Model.\_build\_interactions(): Appel de Interaction.\_build() de chaque classe d'interaction pour qu'elle prenne note des indices des solides qui la concernent.
- 3. Model.\_build\_initial\_conditions() : Concaténation des états initiaux des solides pour créer le vecteur d'état global initial  $q_0$ .

Il faut donc modifier la classe Model comme suit :

#### Code Python 15.

Ajoutez les méthodes suivantes à la classe Model

```
def build(self):
    # Updating of :
    # + the indices of degrees of freedom of solids,
    # + matrices A, B, C and D
    # + interactions
    # + initial conditions
    self._build_solids()
    self._build_interactions()
    self._build_initial_conditions()
def _build_solids(self):
    # Number of solids in the model
    self.n_s = len(self.solids)
    self.n_q = 0 # Length of vector q
    # Initialisation of matrices A and B
    A = []
    B = []
    ind_q = []
    for s in self.solids.values():
        # List of mass matrices to be concatenated
        M = s.mass()
        A.append(M)
        # List gravity vectors to be concatenated
        F = s.weight(self.param.g)
        B.append(F)
```

```
# Indices of the position dofs of the current solid
        s.ind_q = self.n_q + np.arange(0, 3)
        ind_q.append(s.ind_q)
        # Updating of the total number of position dofs
        self.n_q += 3
    # Indices of the velocity dofs
    ind_dq = []
    for s in self.solids.values():
        s.ind_dq = self.n_q + s.ind_q
        ind_dq.append(s.ind_dq)
    # Matrices A, B, C and D
    self._matrices.A
                            = scl.block_diag(*A)
    self._matrices.B
                           = np.concatenate(B)
    self._matrices.y0
                           = np.zeros(2*self.n_q)
    self._matrices.y = np.zeros(2*self.n_q)
self._matrices.ind_q = np.concatenate(ind_q)
    self._matrices.ind_dq = np.concatenate(ind_dq)
def _build_interactions(self):
    # Number of interactions in the model
    self.n_i = len(self.interactions)
    self.n_c = 0 # Length of vector lambda
    for i in self.interactions.values():
        i._build(self.solids, self.param)
        \# Indices of the position constraints in matrix C
        i.ind_c = self.n_c + np.arange(0, i.n_c)
        # Updating of the total number of constraints
        self.n_c += i.n_c
    # Matrices A, B, C and D
    n_c = self.info.n_c
    n_q = self.info.n_q
    self._matrices.C
self._matrices.D
                            = np.zeros((n_c, n_q))
                            = np.zeros(n_c)
    self._matrices.ZerC
                            = np.zeros((n_c, n_c))
def _build_initial_conditions(self):
    y0 = np.zeros(2 * self.n_q)
    for s in self.solids.values():
        y0[s.ind_q] = s.q_t0
        y0[s.ind_dq] = s.dq_t0
    self._matrices.y0 = y0
```

Nous venons de voir que Model.build() appelle Model.\_build\_interactions() qui appelle ensuite SpringDashpot\_2s.\_build(). Il faut donc implémenter la méthode \_build() de la classe SpringDashpot\_2s afin qu'elle récupère et stocke les paramètres suivants : ind\_q\_a, ind\_dq\_a, GP\_a, ind\_q\_b, ind\_dq\_b et GP\_b.

### Code Python 16.

```
Implémentez la méthode _build() de la classe SpringDashpot_2s
```

```
def _build(self, solids, param):
    # Solid Sa
    s_a = solids[self.tag_S[0]]
    f_a = s_a.frames[self.tag_F[0]]
    self.ind_q_a = s_a.ind_q
    self.ind_dq_a = s_a.ind_dq
    self.GP_a = f_a.position
    # Solid Sb
    s_b = solids[self.tag_S[1]]
    f_b = s_b.frames[self.tag_F[1]]
    self.ind_q_b = s_b.ind_q
    self.ind_dq_b = s_b.ind_dq
    self.GP_b = f_b.position
```

#### Exercice 4.

Refaire l'exercice 2 du solide en chute libre en utilisant la nouvelle implémentation du code Python. Superposez sur une même figure la nouvelle solution numérique avec celle obtenue à l'exercice 2.

La classe SpringDashpot\_2s lient 2 solides entre eux. Or, dans l'exercice 3 du pendule sur ressort, un unique solide est lié au repère galiléen. Nous avons donc besoin d'une interaction de classe SpringDashpot\_1sFix qui lie un solide au repère galiléen.

#### Code Python 17.

A la suite du fichier Python Multicorps2D.py Implémentez la classe SpringDashpot\_1sFix

```
self.c = c
    self.L0 = L0
    # End point of the spring in the Galilean frame
    self.P_Gal = P_Gal
    # Parameters of Solid A
    self.ind_q_a = []
    self.ind_dq_a = []
    self.GP_a = []
def _build(self, solids, param):
    self.ind_q_a = ?___?
    self.ind_dq_a = ?_{--}?
    self.GP_a = ?_{--}?
def assemble(self, t, y, matrices):
    # Force of the spring and the dashpot on point A
    F_BonA = spring_damper_force(?___?)
    # Matrix assembly
    ind_a = np.ix_(self.ind_q_a)
    matrices.B[ind_a] += virtual_power(Fext=F_BonA, ?___?)
```

#### Exercice 5.

Refaire l'exercice 3 du pendule sur ressort en utilisant la nouvelle implémentation du code Python. Superposez sur une même figure la nouvelle solution numérique avec celle obtenue à l'exercice 3.

# 7.6 Quelques interactions supplémentaires

# 7.6.1 Une interaction pour les efforts et les moments extérieurs

Pour imposer un effort extérieur, il faut connaitre :

- son évolution temporelle : effort constant, défini analytiquement ou interpolé à partir d'un tableau de valeurs
- le repère dans lequel il est défini : le repère galiléen constant ou un repère attaché à un solide qui dépend du temps

Commençons par un fonction tabular pour interpoler un tableau à 2 lignes. tabular renverra un vecteur à un instant t donné

# Code Python 18. Dans utils2D.py def tabular(t, t\_tab, f\_tab): f\_ext = np.zeros(2) f\_ext[0] = np.interp(t, t\_tab, f\_tab[0]) f\_ext[1] = np.interp(t, t\_tab, f\_tab[1]) return f\_ext

#### Exercice 6.

Implémentez une classe d'interaction qui permette d'imposer un effort sur un point d'un solide. Cette classe aura un argument d'entrée fun de type "callable" c'est-à-dire une fonction python. Sa signature sera fun(t). Elle renverra un vecteur numpy.array à 2 composantes correspondant à  $\underline{F}_{ext}$  dans l'équation (15).

Elle pourra par exemple être utilisée en combinaison avec la fonction tabular précédente en passant par une "fonction lambda" de Python de la façon suivante :

```
t_tab = np.linspace(0, 5, num=501)
f_tab = np.array( (np.zeros(501), 1e3*np.sin(t_tab)) )
fonc = lambda t : tabular(t, t_tab, f_tab)
interaction = Force(tag_S="S1", tag_F="P", fun=fonc)
```

#### Exercice 7.

Implémentez une classe d'interaction qui permet d'imposer un moment sur un solide.

```
class Moment:
    def __init__(self, label="Force", tag_S="tag_S"):
        ?___?

def _build(self, solids, param):
        ?___?

def assemble(self, t, y, matrices):
        ?___?
```

## 7.6.2 Une interaction naïve pour simuler le contact

Ici nous allons chercher à modéliser le contact au sol d'un solide. Pour simplifier, nous allons considérer que :

- le sol est plat et situé à une altitude  $z_0$
- seul un point rentrera en contact avec le sol
- lors de l'interpénétration, l'effort engendré sera de la forme  $k(z-z_0)+c\dot{z}$

#### Exercice 8.

Implémentez une classe d'interaction entre un solide et le sol.

# 8 Formulation matricielle AVEC contraintes

## 8.1 Typologie des contraintes

Dans cette partie nous allons voir comment ajouter des contraintes cinématiques sur le modèle mécanique. Cela permet de modéliser des liaisons parfaites mais aussi d'imposer un mouvement arbitraire à un point d'un solide.

Toute contrainte sera écrite sous la forme  $\underline{g}(\underline{q},\underline{\dot{q}},t)=\underline{0}$ . Côté vocabulaire, on distinguera les contraintes en fonction de leur dépendance en vitesse (holonome ou non) et de leur dépendance au temps (rhéonome ou scléronome) :

```
et scléronome :
                                                pivot, rotule, glissière, ...
g(q)
               holonome
g(q,\dot{q})
           non-holonome
                                scléronome :
                                                le roulement sans glissement, ...
                                                le pilotage de la position d'un point, ...
g(q,t)
               holonome
                            et
                                rhéonome:
g(q,\dot{q},t)
           non-holonome
                                 rhéonome:
                            et
```

Inclure  $g=\underline{0}$  dans l'équation différentielle revient à transformer le système ODE <sup>3</sup> (Ordinary Differential Equation) en système DAE <sup>4</sup> (Differential Algebraic Equation). Or peu d'algorithmes d'intégration sont capables de traiter les systèmes DAE. En revanche, en dérivant la contrainte par rapport au temps, jusqu'à faire apparaître l'accélération, on reste sur un système ODE. Pour cela il faut dériver deux fois les contraintes holonomes et une seule fois les contraintes non-holonomes. On peut alors écrire la contrainte sous la forme :

holonome 
$$\underline{\ddot{g}} = \underline{\underline{C}} \ \underline{\ddot{q}} - \underline{D} = \underline{0}$$
non-holonome  $\dot{g} = \underline{C} \ \ddot{q} - \underline{D} = \underline{0}$ 

$$\Longrightarrow \qquad \underline{\underline{\underline{C}} \ \ddot{q}} = \underline{\underline{D}}$$
(19)

Lors de l'intégration temporelle par scipy.integrate.solve\_ivp, les approximations numériques combinées à la dérivation des contraintes font apparaître des constantes d'intégration. Cela crééra une dérive entrainant le non-respect de la contrainte initiale  $\underline{g} \neq \underline{0}$ . Pour éviter cela on utilise la stabilisation de Baumgarte. Cela consiste à introduire la contrainte dans une équation différentielle, de sorte qu'elle soit de nouveau respectée au bout d'un temps  $t_{\text{regul}}$ :

Ainsi, la méthode de Baumgarte revient à ajouter des termes de stabilisation dans le membre de droite de l'équation de contrainte :

holonome 
$$\underline{D}_{\rm bg} = \underline{D} - 2\xi_{\rm bg}\omega_{\rm bg}\underline{\dot{g}} - \omega_{\rm bg}^2\underline{g}$$
  
non-holonome  $\underline{D}_{\rm bg} = \underline{D} - \frac{1}{\tau_{\rm bg}}\underline{g}$ 

<sup>3. =</sup> équation différentielle ordinaire

 $<sup>4. \,\, = \</sup>hbox{\'e}\hbox{quation alg\'ebro-diff\'erentielle}$ 

## 8.2 Formulation matricielle

Soit  $\underline{\underline{C}}$  la matrice des contraintes. Notons  $N_c$  le nombre d'équations de contraintes, ainsi  $\underline{\underline{C}}$  est de taille  $N_c \times N_{\rm ddl}$ :

Equation dynamique 
$$\left\{ \begin{array}{ll} \underline{\underline{A}} \ddot{q} & -\underline{\underline{C}}^t \underline{\lambda} & =\underline{B} \\ \underline{\underline{C}} \ddot{q} & & =\underline{D} \end{array} \right.$$

La formulation matricielle s'écrit :

$$\begin{bmatrix}
\underline{\underline{A}} & \underline{\underline{C}}^t \\
\underline{\underline{C}} & \underline{\underline{0}}
\end{bmatrix}
\begin{cases}
\underline{\underline{q}} \\
-\underline{\lambda}
\end{cases} = 
\begin{cases}
\underline{\underline{B}} \\
\underline{\underline{D}}
\end{cases}$$
(20)

Une fois mise sous forme d'état, on trouve :

$$\begin{bmatrix} \underline{I} & \underline{0} & \underline{0} \\ \underline{0} & \underline{A} & \underline{C}^t \\ \underline{0} & \underline{C} & \underline{0} \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} \underline{\dot{q}} \\ \underline{\ddot{q}} \\ -\underline{\lambda} \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} \underline{\dot{q}} \\ \underline{B} \\ \underline{D} \end{Bmatrix}$$
(21)

On utilisera principalement la forme (20) dans Python, mais notons qu'il est possible de résoudre d'abord  $\underline{\lambda}$  puis  $\ddot{q}$ :

$$\underline{\underline{A}}\underline{\ddot{q}} - \underline{\underline{C}}^t \underline{\lambda} = \underline{B} \implies \boxed{\underline{\ddot{q}} = \underline{\underline{A}}^{-1}\underline{B} + \underline{\underline{A}}^{-1}\underline{\underline{C}}^t \underline{\lambda}} \implies \underline{D} = \underline{\underline{C}}\underline{\ddot{q}} = \underline{\underline{C}}\underline{A}^{-1}\underline{B} + \underline{\underline{C}}\underline{A}^{-1}\underline{\underline{C}}^t \underline{\lambda}$$

$$\Longrightarrow \boxed{\underline{\lambda} = \left(\underline{\underline{C}}\underline{\underline{A}}^{-1}\underline{\underline{C}}^t\right)^{-1} \left(\underline{D} - \underline{\underline{C}}\underline{\underline{A}}^{-1}\underline{\underline{B}}\right)}$$

Il existe donc différentes approches pour créer la fonction  $\underline{\dot{y}} = \underline{f}(t,\underline{y})$  qui sera intégrée par scipy.integrate.solve\_ivp.

#### **8.2.1** Variante 1

On peut considérer que les multiplicateurs de Lagrange font partie du vecteur d'état, lequel devient  $\underline{y}^t = \langle \underline{q}^t, \underline{\dot{q}}^t, -\int \underline{\lambda}^t \rangle$  et sa dérivée  $\underline{\dot{y}}^t = \langle \underline{\dot{q}}^t, \underline{\ddot{q}}^t, -\underline{\lambda}^t \rangle$ . Dans ce cas, on calcule le vecteur temporaire :

$$\underline{temp} = \left\{ \begin{array}{c} \underline{\ddot{q}} \\ -\underline{\lambda} \end{array} \right\} = \left[ \begin{array}{cc} \underline{\underline{A}} & \underline{\underline{C}}^t \\ \underline{\underline{C}} & \underline{\underline{0}} \end{array} \right] \setminus \left\{ \begin{array}{c} \underline{\underline{B}} \\ \underline{\underline{D}} \end{array} \right\}$$

```
Pseudo-code Python 1.
    def _odefun(self, t, y):
        temp = ...
        dy[0 : Nq] = y[Nq : 2*Nq]
        dy[Nq : 2*Nq+Nc] = temp
        return dy
```

#### 8.2.2 Variante 2

On peut calculer les multiplicateurs de Lagrange comme variable temporaire et considérer qu'ils ne font pas partie du vecteur d'état, alors  $y^t = \langle q^t, \dot{q}^t \rangle$  et sa dérivée  $\dot{y}^t = \langle \dot{q}^t, \ddot{q}^t \rangle$ . Dans ce cas :

$$\underline{\lambda} = \left(\underline{\underline{C}}\underline{\underline{A}}^{-1}\underline{\underline{C}}^t\right)^{-1} \left(\underline{\underline{D}} - \underline{\underline{C}}\underline{\underline{A}}^{-1}\underline{\underline{B}}\right) \quad \text{et} \quad \underline{\ddot{q}} = \underline{\underline{A}}^{-1}\underline{\underline{B}} + \underline{\underline{A}}^{-1}\underline{\underline{C}}^t\underline{\lambda}$$

```
Pseudo-code Python 2.
    def _odefun(self, t, y):
        Lambda = ...
        d2q = ...
        dy[0 : Nq] = y[Nq : 2*Nq]
        dy[Nq : 2*Nq] = d2q
        return dy
```

### **8.2.3** Variante 3

Les accélérations et les multiplicateurs de Lagrange sont calculés en même temps comme dans la variante 1. En revanche, le vecteur d'état ne contient pas les multiplicateurs de Lagrange, comme dans la variante  $2: y^t = \langle q^t, \dot{q}^t \rangle$  et sa dérivée vaut  $\dot{y}^t = \langle \dot{q}^t, \ddot{q}^t \rangle$ .

```
Pseudo-code Python 3.
    def _odefun(self, t, y):
        temp = ...
    dy[0 : Nq] = y[Nq : 2*Nq]
    dy[Nq : 2*Nq] = temp[0 : Nq]
    return dy
```

La variante 1 conduit éventuellement à ce que le terme  $\int \underline{\lambda}^t$  tende vers l'infini. Cela pose des problèmes numériques. Les variantes 2 et 3 sont quasiment aussi précises l'une que l'autre mais la variante 3 est un peu plus rapide et plus simple à programmer.

## 8.2.4 Interprétation de $\underline{\lambda}$

Le terme  $\left(\underline{\dot{q}}^*\right)^t \underline{\underline{C}}^t \underline{\lambda}$  est homogène à  $\mathscr{A}^*$  et  $\mathscr{P}^*$ , c'est-à-dire à une puissance virtuelle. L'écriture  $\underline{\underline{A}} \underline{\ddot{q}} = \underline{\underline{B}} + \underline{\underline{C}}^t \underline{\lambda}$  prouve que le terme  $\underline{\underline{C}}^t \underline{\lambda}$  est homogène à  $\underline{\underline{B}}$ , c'est-à-dire à un effort généralisé ou plus simplement à un torseur d'effort exprimé au centre de gravité du solide.

Dans certains cas, les termes de la matrice  $\underline{\underline{C}}$  ne sont pas sans dimension alors l'interprétation de  $\underline{\lambda}$  est compliquée. Considérons le cas le plus fréquent où  $\underline{\underline{C}}$  est sans dimension, alors  $\underline{\lambda}$  est homogène à un effort ou à un couple. Lorsque deux solides sont en relation, le signe des termes de  $\underline{\underline{C}}^t$  permet ensuite de savoir si  $\underline{\lambda}$  est l'effort de  $S_A$  sur  $S_B$  ou l'inverse.

### 8.3 Quelques exemple de contraintes

## 8.3.1 Pivot (= Rotule en 2D)

Le point A du solide  $S_A$  est confondu avec le point B du solide  $S_B$ , la contrainte  $\underline{g} = \underline{0}$  s'écrit :

$$g = \underline{AB}^{\mathcal{R}_0} = \underline{OB}^{\mathcal{R}_0} - \underline{OA}^{\mathcal{R}_0} = \underline{0}$$

La contrainte de liaison pivot devient :

$$\begin{cases} \underline{g} = \underline{OB}^{\mathcal{R}_0} - \underline{OA}^{\mathcal{R}_0} = \underline{0} \\ \\ \underline{\dot{g}} = \underline{OB}^{\mathcal{R}_0} - \underline{OA}^{\mathcal{R}_0} = \underline{0} = \underline{\underline{T}}_v(S_B, B)\underline{\dot{q}}_B - \underline{\underline{T}}_v(S_A, A)\underline{\dot{q}}_A \\ \\ \underline{\ddot{g}} = \underline{\ddot{OB}}^{\mathcal{R}_0} - \underline{\ddot{OA}}^{\mathcal{R}_0} = \underline{0} = \left(\underline{\underline{T}}_v(S_B, B)\underline{\ddot{q}}_B + \underline{\underline{T}}_a(S_B, B)\underline{\dot{q}}_B\right) \\ - \left(\underline{\underline{T}}_v(S_A, A)\underline{\ddot{q}}_A + \underline{\underline{T}}_a(S_A, A)\underline{\dot{q}}_A\right) \end{cases}$$

On peut maintenant exprimer la contrainte sous forme matricielle :

$$\underbrace{-\underline{\underline{T}}_{v}(S_{A}, A)}_{=\underline{\underline{C}}_{A}} \ \underline{\overset{?}{q}}_{A} \ + \underbrace{\underline{\underline{T}}_{v}(S_{B}, B)}_{=\underline{\underline{C}}_{B}} \ \underline{\overset{?}{q}}_{B} \ = \underbrace{\underline{\underline{T}}_{a}(S_{A}, A) \ \underline{\overset{?}{q}}_{A} \ - \underline{\underline{T}}_{a}(S_{B}, B) \ \underline{\overset{?}{q}}_{B}}_{=\underline{\underline{D}}}$$

Notons:

$$\begin{cases}
\underline{\underline{C}}_{A} = -\underline{\underline{T}}_{v}(S_{A}, A) & \underline{\underline{D}} = \underline{\underline{T}}_{a}(S_{A}, A)\underline{\dot{q}}_{A} & -\underline{\underline{T}}_{a}(S_{B}, B)\underline{\dot{q}}_{B} \\
\underline{\underline{C}}_{B} = \underline{\underline{T}}_{v}(S_{B}, B) & = \dot{\theta}_{A}^{2}\underline{\underline{R}}_{a}(\theta_{A})\underline{\underline{G}_{A}}\underline{\underline{A}}^{\mathscr{R}_{A}} & -\dot{\theta}_{B}^{2}\underline{\underline{R}}_{a}(\theta_{B})\underline{\underline{G}_{B}}\underline{\underline{B}}^{\mathscr{R}_{B}}
\end{cases}$$
et

Ici, la contrainte  $\underline{\ddot{g}} = \underline{C}\underline{\ddot{q}} - \underline{D} = \underline{0}$  est homogène à une accélération, donc  $\underline{C}$  est sans dimension. De plus,  $\underline{C}_A$  est négatif donc on trouve des "-1" sur les lignes de  $\underline{C}^t$  correspondant à l'accélération  $\ddot{x}_A$  et  $\ddot{z}_A$  et des "1" sur les lignes de  $\underline{C}^t$  correspondant à l'accélération  $\ddot{x}_B$  et  $\ddot{z}_B$ , on en déduit que le multiplicateur de Lagrange  $\underline{\lambda}$  représente l'effort de liaison du solide  $S_A$  sur le solide  $S_B$  dans le repère Galiléen.

Considérons à titre d'exemple un système multicorps composé de 3 solides. Supposons que nous cherchions à créer une liaison pivot entre le point A du solide S3 (ici égal au solide  $S_A$ ) et le point B du solide S2 (ici égal au solide  $S_B$ ) :  $\underline{AB}^{\mathscr{R}_0} = \underline{0}$ . Ainsi le solide S1 ne participerait pas à la contrainte. En pratique, l'équation (19) s'écrirait :

$$\begin{cases}
\underline{\underline{C}} = \left[\underline{0}_{2\times3}, \underline{\underline{C}}_B, \underline{\underline{C}}_A\right] \\
\underline{\ddot{q}}^t = \left\langle \ddot{x}_1 \quad \ddot{z}_1 \quad \ddot{\theta}_1 \quad \ddot{x}_2 \quad \ddot{z}_2 \quad \ddot{\theta}_2 \quad \ddot{x}_3 \quad \ddot{z}_3 \quad \ddot{\theta}_3 \right\rangle
\end{cases}$$

Cela montre que les classes d'interactions qui implémentent des contraintes doivent connaître les indices des solides dans le vecteur d'état global. C'était déjà une information nécessaire pour les classes d'interaction qui implémentent des lois de comportement. Ces dernières en avaient besoin pour calculer les termes du vecteur B, tout comme nous en avons besoin ici pour calculer

les termes des matrices  $\underline{\underline{C}}_A$ ,  $\underline{\underline{C}}_B$  et  $\underline{\underline{D}}$ . Mais dans le cas présent nous en auront également besoin pour assembler les matrices  $\underline{\underline{C}}_A$ ,  $\underline{\underline{C}}_B$  dans la matrice  $\underline{\underline{C}}$ .

En reprenant l'exemple précédent, on aurait au final :

$$\begin{cases}
\underline{\underline{C}} = \left[\underline{\underline{0}}_{2\times3}, \underline{\underline{C}}_{B}, \underline{\underline{C}}_{A}\right] \\
\underline{\underline{D}}_{bg} = \underline{\underline{T}}_{a}(S_{A}, A)\underline{\dot{q}}_{A} - \underline{\underline{T}}_{a}(S_{B}, B)\underline{\dot{q}}_{B} - 2\xi_{bg}\omega_{bg}\left(\underline{OB}^{\mathscr{R}_{0}} - \underline{OA}^{\mathscr{R}_{0}}\right) - \omega_{bg}^{2}\left(\underline{OB}^{\mathscr{R}_{0}} - \underline{OA}^{\mathscr{R}_{0}}\right)
\end{cases}$$

Nous allons maintenant mettre à jour le code Python :

- Les matrices  $\underline{C}$  et  $\underline{D}$  sont déjà initialisées dans la méthode Model.\_build\_interactions()
- La classe Param contiendra les paramètres de Baumgarte.
- La classe d'interaction Hinge\_2s implémentera la liaison pivot entre les solides  $S_A$  et  $S_B$

# Code Python 19.

Modifiez la classe Param

```
class Param:
    def __init__(self):
        self.g = 9.81
        self.bmgt_xi = 1
        self.bmgt_w0 = 2*np.pi*10
        self.bmgt_tau = 0.1
```

### Code Python 20.

A la suite du fichier Python Multicorps2D.py Implémentez la classe Hinge\_2s

```
class Hinge 2s:
   def __init__(self, label="Hinge_2s",
                 tag_S=["tag_Sa", "tag_Sb"],
                 tag_F=["tag_Fa", "tag_Fb"]):
       # Common properties
       self.label = label # Label of the interaction
       self.n_c = 2 # Number of contraints equations
       self.tag_S = tag_S # Tags of the solids in interaction
self.tag_F = tag_F # Tags of the frames in interaction
       # Specific properties
       # Parameters of Solid A
       self.ind_q_a = []
       self.ind_dq_a = []
       self.GP_a = []
       # Parameters of Solid B
       self.ind_qb = []
       self.ind_dq_b = []
       self.GP_b = []
   def _build(self, solids, param):
       # Solid Sa
       s_a = solids[self.tag_S[0]]
```

```
f_a = s_a.frames[self.tag_F[0]]
    self.ind_q_a = s_a.ind_q
    self.ind_dq_a = s_a.ind_dq
    self.GP_a = f_a.position
    # Solid Sb
    s_b = solids[self.tag_S[1]]
   f_b = s_b.frames[self.tag_F[1]]
    self.ind_q_b = s_b.ind_q
    self.ind_dq_b = s_b.ind_dq
    self.GP_b = f_b.position
    # Baumgarte parameters
    self.bmgt_2xiw0 = 2 * param.bmgt_xi * param.bmgt_w0
    self.bmgt_w02 = param.bmgt_w0**2
def assemble(self, t, y, matrices):
    # Parameters of Solid A
    q_a = y[self.ind_q_a]
    dq_a = y[self.ind_dq_a]
    GP_a = self.GP_a
    # Parameters of Solid B
    q_b = y[self.ind_q_b]
    dq_b = y[self.ind_dq_b]
    GP_b = self.GP_b
    # Acceleration terms
    Ca = - transformation_v(q_a, GP_a)
    Cb = + transformation_v(q_b, GP_b)
   Da = transformation_a(q_a, dq_a, GP_a) @ dq_a
   Db = transformation_a(q_b, dq_b, GP_b) @ dq_b
   D = Da - Db
    # Velocity term d_AB
    d_AB = velocity(q_b, dq_b, GP_b) - velocity(q_a, dq_a, GP_a)
    # Position term AB
    AB = position(q_b, GP_b) - position(q_a, GP_a)
    # Matrix assembly
   matrices.C[np.ix_(self.ind_c, self.ind_q_a)] = Ca
    matrices.C[np.ix_(self.ind_c, self.ind_q_b)] = Cb
    matrices.D[self.ind_c] = D - self.bmgt_2xiw0 * d_AB \
        - self.bmgt_w02 * AB
    return matrices
```

#### Exercice 9.

Implémentez la classe Hinge\_1sFix qui lie un solide à un point du repère galiléen.

## 8.3.2 Equidistance entre A et B

$$\left\| \underline{A}\underline{B}^{\mathcal{R}_0} \right\| = L \qquad \Longrightarrow \qquad \underline{g} = \sqrt{\left(\underline{A}\underline{B}^{\mathcal{R}_0}\right)^t \underline{A}\underline{B}^{\mathcal{R}_0}} - L = 0$$

# 8.3.3 Linéaire annulaire : A contraint sur l'axe $\underline{Z}_{L_B}$

$$\underline{g} = \left(\underline{AB}^{\mathcal{R}_0}\right)^t \underline{Z}_{L_B} = 0$$

# 8.3.4 Glissière d'axe $\underline{Z}_{L_B}$

En considérant un angle  $\Theta_{constante}$  entre les solides  $S_A$  et  $S_B$ .

$$\underline{g} = \left\{ \begin{array}{c} \left(\underline{AB}^{\mathcal{R}_0}\right)^t \underline{Z}_{L_B} \\ \theta_B - \theta_A - \Theta_{constante} \end{array} \right\} = \underline{0}$$

#### 8.3.5 Liaison rigide entre A et B

$$\underline{g} = \left\{ \begin{array}{c} \underline{AB}^{\mathcal{R}_0} \\ \theta_B - \theta_A \end{array} \right\} = \left\{ \begin{array}{c} x_B^{\mathcal{R}_0} - x_A^{\mathcal{R}_0} \\ z_B^{\mathcal{R}_0} - z_A^{\mathcal{R}_0} \\ \theta_B - \theta_A \end{array} \right\} = \underline{0}$$

### 8.3.6 Cinématique imposée d'un solide

Soit f(t) un vecteur arbitraire à 3 composantes qui dépendent du temps

$$g = q - f(t) = \underline{0}$$

### Exercice 10.

Implémentez la classe Motion\_1s qui impose le mouvement d'un solide.

# 9 Post-traitement

### 9.1 Animation temporelle

Il est indispensable de pouvoir visualiser le mouvement du mécanisme pour savoir si ce dernier ce comporte comme prévu et donc si la simulation ne comporte pas de bugs : revoir le cours de Python ++.

# 9.2 Affichage des repères

Il est utile d'afficher la position et l'orientation des repères.

# 9.3 Autres grandeurs physiques

Il peut être utile de simuler ce qu'aurait mesuré un capteur sur le système multicorps :

- Accélération en un point P d'un solide S
- Effort de liaison entre 2 solides
- Effort produit par un ressort, ...

A l'issu du calcul, scipy.integrate.solve\_ivp donne le vecteur d'état du système en fonction du temps, c'est-à-dire la position  $\underline{q}$  et la vitesse  $\underline{\dot{q}}$  de chaque solide. L'accélération  $\underline{\ddot{q}}$  et les multiplicateurs de Lagrange  $\underline{\lambda}$  doivent donc être recalculés après coup (post-traités).

Les accélérations peuvent être recalculées avec la méthode dy = Model.\_odefun(t, y) sans faire d'approximation numérique. En revanche seule la variante 1, cf. section 8.2.1 permet de calculer aussi les multiplicateurs de Lagrange et ce n'est pas cette variante que nous avons choisi d'implémenter. Il est donc nécessaire d'implémenter une méthode de post-traitement qui ressemble à Model.\_odefun mais qui retourne toutes les variables intermédiaires : positions, vitesses, accélérations, efforts de d'interation et multiplicateurs de Lagrange.

Pensez à reprojeter les multiplicateurs de Lagrange du repère Galiléen vers le repère du solide. On prend de cette manière le point de vue du solide, ce qui est bien utile si on souhaite par la suite réaliser une étude de ce solide par éléments finis, dans Abaqus par exemple :

$$\underline{F}^{\mathcal{R}_S} = \underline{\underline{R}}_{S \leftarrow 0} \underline{\lambda} = \underline{\underline{R}}_{0 \leftarrow S}^t \underline{\lambda}$$

Pensez à également à reprojeter les accélérations du repère Galiléen vers le repère de liaison du solide. On prend de cette manière le point de vue d'un accéléromètre dont l'orientation dépend de celle du solide sur lequel il est fixé :

$$\ddot{q}_P^{\mathscr{B}_L} = \underline{\underline{R}}_{L \leftarrow S} \underline{\underline{R}}_{S \leftarrow 0} \ddot{q}_P^{\mathscr{B}_0} = \underline{\underline{R}}_{S \leftarrow L}^t \underline{\underline{\underline{R}}}_{0 \leftarrow S}^t \ddot{q}_P^{\mathscr{B}_0}$$

# 10 Exercices

# 10.1 Cas d'un simple pendule

Le point  $P_{Gal}$  est un point fixe du repère Galiléen tel que  $\underline{OP}^{\mathcal{R}_0} = \langle 0, 0 \rangle^t$ .

Soit un solide S tel que :

- Sa masse vaut m = 1kg et son inertie vaut  $I_y = 10^{-2}$ kg m<sup>-2</sup>
- A l'instant t=0, son centre de gravité est situé en  $OG^{\mathcal{R}_0} = \langle 1, 0 \rangle^t$
- Il possède un point P confondu avec  $P_{Gal}$  à l'instant t=0
- Le solide S est en liaison pivot avec le galiléen de telle sorte que les points P et  $P_{Gal}$  restent confondus à tout instant.

### Exercice 11.

Programmez le script principal Main\_SimplePendule qui

- met en données le problème
- initialise le vecteur d'état
- intègre le système pour  $t \in [0..5]$
- trace l'accélération du centre de gravité dans le repère du solide
- trace l'effort de liaison dans le repère du solide

### 10.2 Ciseaux

Soit un système multicorps composé de 4 solides tels que représentés dans la figure 6. Leur masse vaut m=1kg et leur inertie vaut  $I_y=10^{-2}$ kg m $^{-2}$ . Les paramètres du ressort/amortisseur sont k=1000 N/m, c=100 N s/m et  $L_0=4$  m.

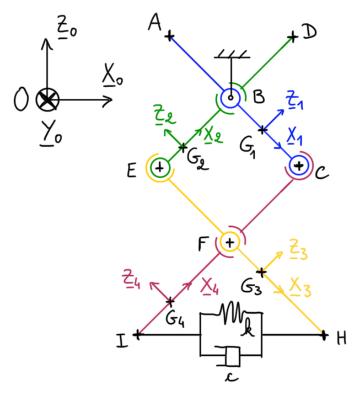


FIGURE 6 – Position initiale des solides composant les ciseaux

### Notez que:

- le solide 1 (bleu) comporte les points  $A, B, G_1$  et C
- le solide 2 (vert) comporte les points  $D, B, G_2$  et E
- le solide 3 (jaune) comporte les points  $E, F, G_3$  et H
- le solide 4 (rose) comporte les points  $C, F, G_4$  et I

Ces solides sont liés entre eux par :

- une liaison pivot au point B entre les solides 1, 2 et le bâti
- une liaison pivot au point C entre les solides 1 et 4
- une liaison pivot au point E entre les solides 2 et 3
- une liaison pivot au point F entre les solides 3 et 4
- un ressort/amortisseur (k, c) entre les points I et H appartenant aux solides 3 et 4

A l'instant initial, les points sont placés comme suit :

points	A	B	C	D	E	F	H	I	$G_1$	$G_2$	$G_3$	$G_4$
x =	-1	0	1	1	-1	0	1	-1	0.5	-0.5	0.5 -4.0	-0.5
z =	1	0	-1	1	-1	-3	-5	-5	-0.5	-0.5	-4.0	-4.0

Table 1 – Position initiale des points de la structure

#### Exercice 12.

Programmez le script principal  ${\bf Main\_Ciseaux}$  qui

- met en données le problème
- initialise le vecteur d'état
- intègre le système pour  $t \in [0..5]$
- trace les efforts de liaison dans le repère des solides
- anime le résultats

# 10.3 Cas d'une chaine de vélo

Soit une chaine de longueur 1m et composée d'un nombre arbitraire de maillons.

- Chaque maillon a une masse  $m=0.01{\rm kg}$  et une inertie  $I_y=10^{-9}{\rm kg}\,{\rm m}^{-2}$ .
- Chaque maillon est composé d'un point P1 et d'un point P2. Le centre de gravité G du maillon est à mi-distance de P1 et P2
- Le point A est un point fixe du repère Galiléén tel que  $OA^{\mathcal{R}_0} = \langle 2, 5 \rangle^t$
- Le P2 du solide k est en liaison pivot avec le point P1 du solide k+1

La figure 7 montre l'état initial de la chaine.

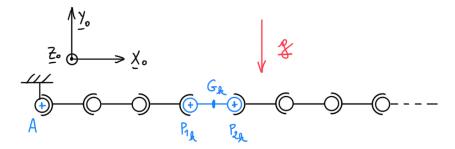


FIGURE 7 – Position initiale de la chaine de vélo

## Exercice 13.

Simuler la chaine de vélo sur une durée  $t \in [0, 1.5]$  s.

Animez la chaine de vélo.